

p5

(12) DEMANDE INTERNATIONALE PUBLIÉE EN VERTU DU TRAITÉ DE COOPÉRATION  
EN MATIÈRE DE BREVETS (PCT)

(19) Organisation Mondiale de la Propriété  
Intellectuelle  
Bureau international



(43) Date de la publication internationale  
11 octobre 2001 (11.10.2001)

PCT

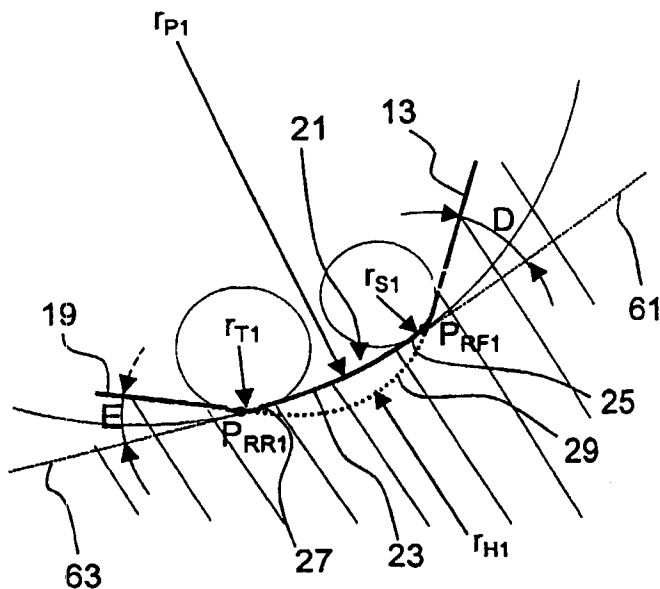
(10) Numéro de publication internationale  
**WO 01/75346 A1**

- (51) Classification internationale des brevets<sup>7</sup> : F16L 15/06 (72) Inventeur; et  
(75) Inventeur/Déposant (pour US seulement) : VERDIL-  
(21) Numéro de la demande internationale : LON, Lionel [FR/FR]; Mme Chatain, 121, chemin  
PCT/FR01/00911 Muselière, F-69380 Dommartin (FR).  
(22) Date de dépôt international : 26 mars 2001 (26.03.2001) (74) Mandataire : SETVAL; Desolneux, Jean-Paul, Division  
Propriété Industrielle, 130, rue de Silly, F-92100 Boulogne-  
(25) Langue de dépôt : français Billancourt (FR).  
(26) Langue de publication : français (81) États désignés (national) : AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ,  
BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ,  
DE, DK, DM, DZ, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR,  
HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR,  
LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ,  
NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM,  
TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZA, ZW.  
(30) Données relatives à la priorité : (84) États désignés (régional) : brevet ARIPO (GH, GM, KE,  
00/04135 31 mars 2000 (31.03.2000) FR LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZW), brevet eurasien  
(71) Déposant (pour tous les États désignés sauf US) :  
VALLOUREC MANNESMANN OIL & GAS  
FRANCE [FR/FR]; 54, rue Anatole France, F-59620  
Aulnoye-Aymeries (FR).

[Suite sur la page suivante]

(54) Title: THREADED TUBULAR ELEMENT FOR FATIGUE RESISTANT THREADED TUBULAR JOINT AND RESULT-  
ING THREADED TUBULAR JOINT

(54) Titre : ELEMENT FILETE TUBULAIRE POUR JOINT FILETE TUBULAIRE RESISTANT A LA FATIGUE ET JOINT  
FILETE TUBULAIRE RESULTANT



(57) Abstract: The invention concerns a threaded tubular element whereof the thread comprises at least a tangential connecting zone with multiple radii (21) at the thread root, in particular on the bearing flank (13). Said zone (21) comprises a main arc (23) of radius ( $r_{P1}$ ) whereof the circle intersects the flank (13) in one point ( $P_{RF1}$ ). The tangent in ( $P_{RF1}$ ) to said circle forms a strictly positive angle ( $D$ ) with the flank (13). The secondary arcs (25, 27) of radii ( $r_{S1}$ , and  $r_{T1}$ ) less than ( $r_{P1}$ ) provide the tangential connection of the main circle on the side of the flank (13), on the other side of the thread root (19). The radius ( $r_{P1}$ ) is greater than that ( $r_{H1}$ ) of the standard circle (29) which passes through ( $P_{RF1}$ ) and which would constitute alone a tangential connection zone. Such a threaded element provides a tubular threaded joint wherein it is integrated with good resistance to static as well as cyclic loads.

(57) Abrégé : Le filetage de l'élément fileté tubulaire comporte au moins une zone de raccordement tangen-  
tiel à rayons multiples (21) en fond de filet, notam-

ment du côté flanc porteur (13). Cette zone (21) comprend un arc de cercle principal (23) de rayon ( $r_{P1}$ ) dont le cercle support coupe le flanc (13) en un point ( $P_{RF1}$ ). La tangente en ( $P_{RF1}$ ) à ce cercle fait un angle strictement positif ( $D$ ) avec le flanc (13). Les arcs de cercle secondaires (25, 27) de rayons ( $r_{S1}$ , et  $r_{T1}$ ) inférieurs à ( $r_{P1}$ ) effectuent le raccordement tangential de l'arc de cercle principal d'un côté au flanc (13), de l'autre côté au fond de filet (19). Le rayon ( $r_{P1}$ ) est supérieur à celui ( $r_{H1}$ ) du cercle standard (29) qui passe par ( $P_{RF1}$ ) et qui constituerait à lui seul une zone de raccordement tangential. Un tel élément fileté procure à un joint fileté tubulaire qui l'incorpore une bonne résistance aux sollicitations tant statiques que cycliques.

WO 01/75346 A1



(AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), brevet européen (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR), brevet OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

**Déclarations en vertu de la règle 4.17 :**

- *relative au droit du déposant de demander et d'obtenir un brevet (règle 4.17.ii)) pour toutes les désignations sauf US*
- *relative au droit du déposant de revendiquer la priorité de la demande antérieure (règle 4.17.iii)) pour la désignation suivante*US

- *relative à la qualité d'inventeur (règle 4.17.iv)) pour US seulement*

**Publiée :**

- *avec rapport de recherche internationale*

*En ce qui concerne les codes à deux lettres et autres abréviations, se référer aux "Notes explicatives relatives aux codes et abréviations" figurant au début de chaque numéro ordinaire de la Gazette du PCT.*

**Elément fileté tubulaire pour joint fileté tubulaire résistant à la fatigue et joint fileté tubulaire résultant**

La présente invention concerne un élément fileté tubulaire mâle ou femelle d'un joint fileté tubulaire particulièrement apte à résister aux sollicitations tant statiques que cycliques.

- 5 La présente invention concerne aussi un joint fileté tubulaire particulièrement apte à résister aux sollicitations tant statiques que cycliques.

Les joints filetés tubulaires comprennent un élément fileté mâle en extrémité d'un premier tube et un élément fileté femelle en extrémité d'un second tube qui peut être  
10 un tube de grande longueur ou un manchon. Ces joints filetés sont notamment utilisés pour constituer des colonnes de tubes de cuvelage ou de production ou des trains de type de forage pour des puits d'hydrocarbures ou pour des puits similaires tels que, par exemple, des puits pour la géothermie.

- 15 L'American Petroleum Institute (API) définit dans sa spécification API 5B des joints filetés entre tubes de cuvelage ou entre tubes de production avec notamment des filetages coniques à filets triangulaires arrondis ou trapézoïdaux.

D'autres types de joint filetés sont également connus qui mettent en œuvre des  
20 filetages cylindriques ou coniques à double étage : voir par exemple le brevet US 4 521 042.

Jusqu'à il y a peu de temps, les tubes de cuvelage ou de production devaient essentiellement être capables de résister aux différentes combinaisons de  
25 sollicitations statiques, (traction, compression axiales, flexion plane, pression intérieure ou extérieure) malgré leur épaisseur limitée résultant de la nécessité pour pouvoir exploiter un puits profond d'enfiler les uns dans les autres diverses colonnes de diamètres différents.

- 30 Au contraire, les tiges de forage qui ne sont utilisées que pour creuser les puits sont soumises à des sollicitations cycliques importantes mais par contre ne sont pas soumises à des exigences d'encombrement, un seul train de tiges d'un diamètre donné étant descendu à un moment donné.

-2-

Les sollicitations cycliques, si elles ne sont pas strictement limitées, conduisent en service à des ruptures par fatigue initiées à la racine des filets généralement du côté des flancs porteurs qui sont sous charge.

- 5 Ce lieu préférentiel d'amorçage des fissures de fatigue traduit une concentration de contraintes au raccordement entre flanc porteur et fond de filet.

Pour améliorer la résistance aux sollicitations cycliques, il est nécessaire de réduire le niveau des contraintes maximales en réduisant le niveau général de contraintes  
10 sur le flanc porteur et en réalisant un raccordement le moins anguleux possible entre flanc porteur et fond de filet.

La spécification API 7D définit des tiges de forages avec des filetages coniques robustes adaptés aux sollicitations en service. Les filets selon API 7D sont de forme  
15 triangulaire très arrondie avec des flancs porteurs et d'engagement disposés chacun à 30° par rapport à la normale à l'axe de l'élément fileté.

On rappelle que le flanc porteur est celui qui est disposé sur chaque filet du côté opposé à l'extrémité libre de l'élément. Cette définition sera utilisée tout au long du  
20 présent document.

Le fond de filet est arrondi selon un arc de cercle de rayon 0,97 mm (0,038") centré dans l'axe du fond du filet ; cet arc de cercle se raccorde tangentiellement aux flancs.

25

L'angle de 60° entre flancs de filet résultant de la forme triangulaire des filets permet de faire passer un arc de cercle de rayon notable.

Les sommets de filets sont tronqués de manière à éviter toute interférence radiale  
30 entre sommets de filet et fonds de filet du filetage conjugué.

La hauteur des filets ainsi tronqués est de 3,08 mm (0,121") ce qui correspond au double de la hauteur des filets de joints filetés selon API 5B.

-3-

Ces moyens peuvent néanmoins se trouver insuffisants puisque le brevet US 4 549 754 décrit un profil de filetage modifié par rapport à la spécification API 7D pour tiges de forage qui le rend apte à réduire encore les concentrations de contraintes.

5

Le filet selon ce brevet US 4 549 754 présente en coupe un fond qui n'est pas symétrique mais qui comporte un arrondi dont le centre est décalé vers le flanc d'engagement (opposé au flanc porteur) et dont le rayon est augmenté d'environ 50% par rapport au rayon API et vaut 1,45 mm (0,057").

10

Cet arrondi se raccorde tangentiellement au flanc porteur alors qu'il se raccorde par un profil moins critique avec le flanc d'engagement : simple segment de droite ou rayon de 0,81 mm (0,032") suivi d'un segment de droite.

15 Le fond du filet est alors davantage creusé que dans un filet API et nécessite donc une très grande épaisseur de tube de départ pour tailler les filets.

Une telle disposition n'est pas envisageable pour les colonnes de tubes destinées à l'exploitation des puits lorsque celles-ci sont soumises à la fois à des sollicitations

20 statiques et dynamiques.

On rencontre maintenant de telles exigences de tenue aux sollicitations dans les colonnes sous-marines reliant le fond de la mer aux plates-formes d'exploitation en mer des hydrocarbures.

25

De telles colonnes de tubes dits "risers" dans le langage anglo-saxon de l'homme du métier sont en effet soumises aux sollicitations cycliques causées notamment par les courants qui induisent des mises en vibration de la colonne, par la houle, par les marées et le déplacement éventuel des plates-formes elles-mêmes.

30

On rencontre également de telles exigences de tenue aux sollicitations dans des puits terrestres, notamment lors de la descente en rotation de tubes pour cimenter les puits dans le cas très fréquent de puits déviés de la verticale présentant des coudes.

-4-

C'est pourquoi on a cherché à améliorer les joints filetés tubulaires pour tubes de couvelage, de production ou pour "risers" de manière à augmenter leur résistance à la fatigue.

- 5 La demande de brevet WO 98/50 720 décrit un tel joint fileté tubulaire amélioré.

Les filetages décrits dans ce document possèdent des filets trapézoïdaux dérivés des filets dits "buttress" de la spécification API 5B.

- 10 La forme trapézoïdale des filets limite le risque de déformation des éléments filetés susceptible de conduire à leur déboîtement lors du vissage notamment par survissage.

- Les fonds de filets sont substantiellement rectilignes et se raccordent à chacun des  
15 flancs par un arrondi dont le rayon est compris entre 10 et 50% de la largeur totale du fond de filet (et préférentiellement entre 16 et 26% de cette largeur totale), l'arrondi se terminant tangentiellement au flanc et au fond de filet.

- Les hauteurs des filets sont telles qu'on évite toute interférence radiale entre fond de  
20 filet d'un filetage et sommet de filet correspondant du filetage conjugué en maintenant entre eux un jeu radial d'au moins 0,25 mm (0,010").

- Compte tenu des filetages donnés en exemple, les arrondis en fond de filet sont de  
l'ordre de 0,5 mm contre 0,15 mm pour les rayons spécifiés par l'API 5B.  
25

- De tels rayons peuvent sembler faibles si on les compare à ceux des tiges de forage mais la forme trapézoïdale des filets mis en œuvre ne permet pas de réaliser d'aussi  
grands rayons que dans le cas des filets triangulaires à moins d'accepter de réduire  
de manière rédhibitoire la surface portante des flancs en contact.

- 30 Les filetages selon ce document WO 98/50 720 ne sont en outre pas adaptés à des filets dits interférents qui présentent une interférence radiale entre sommets de filet d'un filetage et fonds de filet correspondant du filetage conjugué. Les filets présentés sont du type « coin » à largeur variable comme ceux décrits dans le  
35 brevet US Re 30 647.

On a cherché dans la présente invention à réaliser un élément fileté tubulaire mâle ou femelle pour joints filetés tubulaires, qui soit particulièrement résistant à la fois :

- a) aux sollicitations statiques, notamment de traction axiale, de compression axiale, de flexion, de torsion, de pression intérieure ou extérieure, de déboîtement lors du vissage, simples ou combinées (par exemple traction + pression intérieure) ;
- b) aux sollicitations cycliques.

On a désigné un tel élément fileté dans la suite du présent document comme possédant un profil anti-fatigue.

10

On a aussi cherché à ce que l'élément fileté tubulaire selon l'invention puisse être réalisé avec toutes sortes de filetages, coniques, cylindriques, combinés cylindro-coniques, à un ou plusieurs étages, à filets trapézoïdaux ou triangulaires, interférents ou non interférents ; les filetages non interférents pourront par exemple être du type décrit dans la demande EP 454 147 à contact simultané des deux flancs avec ceux du filet conjugué (dits encore "rugged thread"), à frettage axial ou de type coin à largeur variable comme décrit par exemple dans le brevet US Re 30 647.

- 20 On a en outre cherché à ce que l'élément fileté puisse être facilement réalisé et facilement contrôlé.

L'élément fileté selon l'invention doit pouvoir être utilisé pour constituer des joints filetés destinés à des colonnes de tubes de production d'hydrocarbures, de cuvelage de puits ou d'exploitation sous-marine ("risers") ou destinés à des usages similaires.

25

On a en outre cherché à réaliser des joints filetés tubulaires étanches, notamment aux gaz, même sous sollicitations cycliques.

- 30 L'élément fileté selon l'invention doit en variante pouvoir être utilisé pour constituer des trains de tiges de forage.

On a aussi cherché à réaliser un joint fileté tubulaire dans lequel un seul des éléments filetés, par exemple l'élément femelle, a été modifié pour résister aux

sollicitations cycliques mais qui est compatible avec un élément fileté conjugué non modifié.

En variante, on a aussi cherché à réaliser un joint fileté tubulaire dans lequel les  
5 deux éléments filetés ont été modifiés pour résister aux sollicitations cycliques.

Selon l'invention, l'élément fileté tubulaire mâle ou femelle à profil anti-fatigue est réalisé en extrémité d'un tube et comporte un filetage extérieur mâle ou intérieur femelle selon que l'élément fileté est du type mâle ou femelle.

10

Les filets comprennent un sommet de filet, un fond de filet, un flanc porteur rectiligne, un flanc d'engagement rectiligne et deux zones de raccordement tangentiel dites « de fond de filet ».

15 Chacune des deux zones de raccordement tangentiel de fond de filet est disposée entre le fond de filet et un des deux flancs de filet dit « flanc correspondant » et comprend un arc de cercle.

Au moins une des deux zones de raccordement tangentiel de fond de filet dite  
20 « zone à rayons multiples » comprend un arc de cercle dit « arc de cercle principal » dont le cercle support coupe la droite support du flanc correspondant en un point dit « point de référence flanc », et une courbe régulière dite « courbe secondaire » de part et d'autre de l'arc de cercle principal qui raccorde tangentiellement celui-ci d'une part au flanc correspondant et d'autre part au fond de filet : un raccordement  
25 non tangentiel introduirait en effet un pic de contraintes particulièrement néfaste en fatigue au niveau du point singulier de raccordement.

De même, la courbe secondaire doit être régulière, c'est-à-dire ne présentant pas de point singulier susceptible d'introduire à ce niveau un pic de contraintes.

30

Au point de référence flanc, la tangente au cercle support de l'arc de cercle principal fait un angle aigu strictement positif avec la droite support du flanc correspondant.

On convient dans la suite du présent document que le sens positif est tel que l'arc  
35 de cercle principal ne creuse pas la matière des filets : un angle négatif entre



-7-

tangente et flanc serait évidemment particulièrement néfaste pour la tenue en fatigue.

Ledit cercle support de l'arc de cercle principal coupe ou est tangent à la droite support du fond de filet et la tangente au dit cercle support fait au point considéré d'intersection ou de tangence un angle compris entre  $-15^\circ$  et  $+15^\circ$  avec la droite support du fond de filet.

Lorsque le cercle support de l'arc de cercle principal est tangent à la droite support du fond de filet, cet angle est nul et la courbe secondaire du côté fond de filet se réduit à un point.

Lorsque le fond de filet se réduit à un point, la droite support du fond de filet est par convention la droite passant par le fond de filet qui est parallèle à l'axe de l'élément fileté.

La forme et la disposition de l'arc de cercle principal de toute zone à rayons multiples est parfaitement définie :

- par la position du point de référence flanc,
- par l'angle entre tangente au cercle support de l'arc de cercle principal et flanc correspondant,
- et par l'angle entre tangente au dit cercle et fond de filet.

Le rayon de l'arc de cercle principal de chaque zone à rayons multiples de fond de filet est supérieur à celui de l'arc de cercle dit « arc de cercle standard » passant par ledit point de référence flanc qui constituerait à lui seul une zone de raccordement tangentiel entre le flanc correspondant et le fond de filet.

L'invention permet ainsi d'utiliser un rayon de raccordement élevé dans les zones critiques situées vers le milieu de la zone de raccordement où est disposé l'arc de cercle principal et des rayons plus faibles à la jonction avec le flanc correspondant et avec le fond de filet où sont disposées les courbes secondaires, ceci sans consommer exagérément de hauteur de filet.

-8-

Pour une hauteur de filet donné, plus le point de référence flanc est près du fond de filet, plus la surface de flanc disponible pour porter sur la surface correspondante de l'élément fileté conjugué est grande, ce qui augmente les performances statiques du joint fileté résultant.

5

Dans le cas des éléments filetés de l'état de la technique, la hauteur radiale de la zone de raccordement (distance du point de référence flanc au fond de filet) est proportionnelle au rayon de cette zone. Par conséquent, pour ces éléments filetés et pour une hauteur de filet donné, tout gain sur les caractéristiques de fatigue

10 (solicitations cycliques) a pour conséquence un affaiblissement des caractéristiques statiques.

Dans le cas de la présente invention, du fait de l'angle positif entre tangente au cercle support de l'arc de cercle principal et flanc, la hauteur radiale de la zone de  
15 raccordement est proportionnelle au rayon de l'arc de cercle principal mais le coefficient de proportionnalité est d'autant plus faible que cet angle positif est grand. On peut alors chercher à améliorer soit la tenue en fatigue à caractéristiques statiques données soit les caractéristiques statiques à teneur en fatigue donnée ou encore simultanément la tenue en fatigue et les caractéristiques statiques.

20

Préférentiellement, l'angle entre tangente au cercle support de l'arc de cercle principal de la zone à rayons multiples considérée et flanc correspondant au point de référence flanc est compris entre  $+10^\circ$  et  $(70^\circ - J)$ , J désignant l'angle de flanc correspondant, c'est-à-dire l'angle entre la partie rectiligne du flanc considéré et la  
25 normale à l'axe de l'élément fileté tubulaire. L'angle de flanc est compté positivement lorsque le flanc considéré ne tend pas à surplomber le fond de filet.

Très préférentiellement, l'angle entre tangente au cercle support de l'arc de cercle principal de la zone à rayons multiples considérée et flanc porteur au point de  
30 référence flanc est compris entre  $+15^\circ$  et  $(45^\circ - J)$ , J ayant la même définition que précédemment.

Une configuration avec angle de flanc positif ou nul est préférable du point de vue concentration des contraintes à la racine des filets.

-9-

Préférentiellement, le rayon de l'arc de cercle principal de la zone à rayons multiples est compris entre 150 et 250% de celui de l'arc de cercle standard qui constituerait une zone de raccordement tangentielle passant par le point de référence flanc.

- 5 Préférentiellement aussi, chaque courbe secondaire de la zone à rayons multiples est un arc de cercle.

Très préférentiellement, le rapport du rayon de l'arc de cercle de chaque courbe secondaire à celui de l'arc de cercle principal est compris entre 0,1 et 0,4.

10

La valeur minimale de ce rapport évite une remontée excessive des contraintes au niveau des courbes secondaires.

La valeur maximale du rapport limite l'étendue globale de la zone à rayons multiples.

15

L'invention peut s'appliquer en modifiant le profil des filets soit du côté d'un seul flanc, notamment le flanc porteur qui est généralement le plus chargé, soit sur les deux flancs.

- 20 Elle peut aussi s'appliquer tant pour des filets triangulaires que trapézoïdaux à largeur fixe ou variable et pour des filetages coniques, cylindriques, combinés, à simple ou multiples étages.

Divers modes de réalisation seront exposés plus loin de manière non limitative de la

25 portée de l'invention.

L'invention concerne également un joint fileté tubulaire à résistance élevée aux sollicitations statiques et cycliques, comprenant un élément fileté tubulaire mâle en extrémité d'un premier tube assemblé par vissage à un élément fileté tubulaire  
30 femelle en extrémité d'un second tube au moyen d'un filetage mâle sur l'élément fileté tubulaire mâle et d'un filetage femelle sur l'élément fileté tubulaire femelle.

Par tube, on entend aussi bien un tube de grande longueur qu'un tube de faible longueur tel qu'un manchon.

-10-

Les filets de chacun des filetages comprennent un sommet de filet, un fond de filet, un flanc porteur rectiligne, un flanc d'engagement rectiligne et quatre zones de raccordement qui comprennent chacune un arc de cercle.

- 5 Parmi ces quatre zones, deux zones dites de raccordement tangentiel de fond de filet raccordent chacune le fond de filet à un flanc dit flanc correspondant et deux zones dites de raccordement de sommet de filet raccordent chacune le sommet de filet à un flanc.
- 10 Le profil et la disposition de chaque zone de raccordement de sommet de filet sont adaptés pour ne pas interférer avec la zone de raccordement tangentiel de fond de filet de l'élément fileté conjugué.

- Au moins un des deux éléments filetés, mâle ou femelle, est un élément fileté tubulaire à profil anti-fatigue selon la présente invention.
- 15

- Préférentiellement selon une variante, au moins une zone de raccordement de sommet de filet d'un élément fileté tubulaire opposée à une zone de raccordement tangentiel de fond de filet à rayons multiples d'un élément fileté tubulaire à profil
- 20 anti-fatigue conjugué est une zone dite suiveuse qui comprend deux arcs de cercle qui se raccordent tangentielllement l'un à l'autre dont un arc de cercle principal et un arc de cercle secondaire, ce dernier pour effectuer le raccordement tangentiel de la zone de raccordement de sommet de filet au flanc correspondant.
- 25 En outre, au point dit "de raccord haut" du flanc correspondant où le cercle support de l'arc de cercle principal de la zone suiveuse coupe la droite support du flanc correspondant, la tangente au dit cercle fait un angle aigu strictement négatif avec la droite support du flanc considéré.
- 30 Selon la convention indiquée plus haut dans le texte, un tel signe signifie que l'arc de cercle principal de sommet de filet mord dans la matière du filet.

Une telle disposition permet d'augmenter la surface des flancs en contact pour une hauteur de filet donnée.

Selon une variante avantageuse du point de vue coût, seul un des éléments filetés, mâle ou femelle, est du type à profil anti-fatigue selon l'invention et est compatible avec l'autre élément fileté qui est un élément fileté de l'état de la technique.

- 5 Selon une autre variante avantageuse du point de vue maximisation des performances, les deux éléments filetés, mâle et femelle, sont du type à profil anti-fatigue selon l'invention.

- 10 Selon une variante, le joint fileté tubulaire selon l'invention s'applique à des filetages dits interférents dans lesquels le sommet de filet d'un filetage interfère radialement avec le fond de filet du filetage conjugué.

- 15 Selon une autre variante, le joint fileté tubulaire selon l'invention s'applique à des filetages dans lesquels les deux flancs de chaque filet sont en contact avec ou sans pression de contact avec les deux flancs de filet du filetage conjugué, ceci sur au moins une partie de la longueur des filetages : l'invention s'applique donc ainsi aux filets dits "rugged thread", à frettage axial ou encore coin à largeur variable.

- 20 D'autres avantages et caractéristiques de l'invention apparaîtront dans la description détaillée ci-après et les dessins annexés, qui pourront donc non seulement servir à mieux faire comprendre l'invention mais aussi contribuer à sa définition, le cas échéant.

- 25 Toutes les figures ci-après définies sont relatives à des demi-coupes longitudinales passant par l'axe de l'élément ou du joint fileté.

La figure 1 représente un assemblage fileté manchonné entre deux tubes au moyen de filetages coniques.

- 30 La figure 2 représente un assemblage fileté dit intégral entre deux tubes au moyen de filetages cylindriques disposés sur deux étages.

La figure 3A représente quelques filets trapézoïdaux d'un élément fileté femelle de l'état de la technique.

-12-

Les figures 3B, 3C, 3D et 3E représentent les zones de raccordement entre les faces des filets de la figure 3A.

La figure 4A représente quelques filets trapézoïdaux d'un élément fileté mâle selon  
5 l'invention.

Les figures 4B, 4C, 4D et 4E représentent les zones de raccordement entre les faces des filets de la figure 4A.

10 Les figures 4F et 4G représentent chacune un détail de la figure 4B.

La figure 5A représente quelques filets trapézoïdaux d'un joint fileté selon l'invention constitué par l'assemblage des éléments filetés des figures 3A et 4A.

15 La figure 5B représente un détail de l'assemblage de la figure 5A au niveau des zones de raccordement des figures 3C et 4B.

La figure 6A représente quelques filets trapézoïdaux d'une variante d'un élément fileté femelle selon l'invention.

20

Les figures 6B, 6C, 6D et 6E représentent les zones de raccordement entre les faces des filets de la figure 6A.

La figure 7A représente quelques filets trapézoïdaux d'une variante d'un élément  
25 fileté mâle selon l'invention.

Les figures 7B, 7C, 7D et 7E représentent les zones de raccordement entre les faces des filets de la figure 7A.

30 La figure 8A représente quelques filets trapézoïdaux d'une variante d'un joint fileté selon l'invention constitué par l'assemblage des éléments filetés des figures 6A et 7A.

La figure 8B représente un détail de l'assemblage de la figure 8A au niveau des  
35 zones de raccordement des figures 6C et 7B.

La figure 8C représente un détail de l'assemblage de la figure 8A au niveau des zones de raccordement des figures 6B et 7C.

La figure 9A représente quelques filets triangulaires d'une autre variante d'un  
5 élément fileté femelle selon l'invention.

Les figures 9B et 9C représentent les zones de raccordement entre les flancs des filets de la figure 9A.

10 La figure 10A représente quelques filets triangulaires d'une autre variante d'un élément fileté mâle selon l'invention.

Les figures 10B et 10C représentent les zones de raccordement entre les flancs des filets de la figure 10A.

15

La figure 11A représente quelques filets d'une autre variante de joint fileté selon l'invention constitué par l'assemblage des éléments filetés des figures 9A et 10A.

La figure 11B représente un détail de l'assemblage de la figure 11A au niveau des  
20 zones de raccordement des figures 9C et 10B.

La figure 11C représente un détail de l'assemblage de la figure 11A au niveau des zones de raccordement des figures 9B et 10C.

25 La figure 12 est un graphique représentant la variation du rapport du rayon de l'arc de cercle principal à celui du cercle standard d'une zone de raccordement en fonction de l'angle au point de référence flanc pour différentes valeurs de l'angle au point de raccord de fond de filet.

30 La figure 13 représente le même graphique pour différentes valeurs d'angle de flanc porteur.

La figure 14 est un graphique représentant la variation de la contrainte principale en fonction de la position angulaire sur la zone de raccordement entre fond de filet et flanc porteur d'un joint fileté tubulaire soumis à la pression intérieure d'un fluide.

- 5 La figure 1 représente un assemblage fileté manchonné 200 entre deux tubes de grande longueur 101, 101'.

Par tubes de grande longueur, on entend des tubes de plusieurs mètres de longueur, par exemple d'environ 10 m de longueur.

10

De tels tubes sont couramment assemblés pour constituer des colonnes de tubes de cuvelage ou de production ou de "risers" pour les puits d'hydrocarbures terrestres ou en mer ou des trains de tiges de forage pour les mêmes puits.

- 15 Les tubes peuvent être réalisés en toutes sortes d'aciers non alliés, faiblement alliés ou fortement alliés, voire en alliages ferreux ou non ferreux pour s'adapter aux différentes conditions de service : niveau de sollicitation mécanique, caractère corrosif du fluide intérieur ou extérieur aux tubes.

- 20 On peut également utiliser des tubes en acier peu résistant à la corrosion munis d'un revêtement par exemple en matériau synthétique empêchant tout contact entre l'acier et le fluide corrosif.

- Les tubes 101, 101' comportent à leurs extrémités des éléments filetés mâles  
25 identiques 1, 1' et sont assemblés par l'intermédiaire d'un manchon 202 comportant à chaque extrémité un élément fileté femelle 2, 2'.

- Les éléments filetés mâles 1, 1' sont respectivement assemblés par vissage dans les éléments filetés femelles 2, 2' en constituant deux joints filetés 100, 100'  
30 symétriques réunis par un talon 10 de quelques centimètres de longueur.

Le talon 10 du manchon possède un diamètre intérieur sensiblement identique à celui des tubes 101, 101' de sorte que l'écoulement du fluide circulant intérieurement n'est pas perturbé.



-15-

Les joints filetés 100, 100' étant symétriques, on ne décrira le fonctionnement que d'un seul de ces joints.

Dans la figure 1, les filetages ont été schématisés par les génératrices ou les  
5 enveloppes de sommet de filet et de fond de filet.

L'élément fileté mâle 1 comprend un filetage mâle 3 selon spécification API 5B, conique à filets selon le cas triangulaires ou trapézoïdaux et disposé sur l'extérieur de l'élément mâle. Le filetage mâle 3 est séparé de l'extrémité libre 7 dudit élément  
10 par une lèvre non filetée 11. L'extrémité libre 7 est une surface annulaire sensiblement transversale.

Jouxtant l'extrémité libre 7 sur la surface extérieure de la lèvre 11 se trouve une surface conique de portée 5 dont la conicité est supérieure à celle du filetage mâle  
15 3.

L'élément femelle 2 comprend des moyens conjugués de ceux de l'élément mâle 1, c'est-à-dire qu'ils correspondent de par la forme et sont destinés à coopérer de par leur disposition avec les moyens mâles.

20

L'élément femelle 2 comprend ainsi intérieurement un filetage femelle conique 4 et une partie non filetée entre le filetage et un talon 10.

Cette partie non filetée comprend notamment une surface annulaire d'orientation  
25 sensiblement transversale 8 formant épaulement à l'extrémité du talon et une surface conique de portée 6 à la suite de l'épaulement.

L'assemblage est obtenu par vissage de l'élément mâle 1 dans l'élément femelle 2.

30 Le vissage du filetage mâle dans le filetage femelle est arrêté lorsque les surfaces transversales 7 et 8 sont en butée l'une contre l'autre. Les surfaces de portée 5, 6 sont conçues pour interférer radialement l'une sur l'autre et sont de ce fait sous pression de contact métal-métal. Les surfaces de portée 5, 6 constituent ainsi des portées d'étanchéité qui rendent le joint fileté étanche même pour des pressions de  
35 fluide intérieur ou extérieur élevées.

Si on ne souhaite pas une étanchéité poussée, on peut supprimer le talon 10 donc la surface transversale de butée 8 et les surfaces de portée 5, 6.

En variante, l'assemblage fileté de deux tubes de grande longueur peut se faire  
5 directement comme illustré à la figure 2 ; ce type d'assemblage 300 qui ne met en œuvre qu'un seul joint fileté est qualifié d'intégral.

Le tube 301 est muni à une de ses extrémités d'un élément fileté mâle 1, le second tube 302 étant muni d'un élément fileté femelle 2 à l'extrémité correspondante.

10

L'élément fileté mâle 1 comprend un filetage mâle extérieur constitué dans le cas présent de 2 étages ou gradins cylindriques 303, 303', à filets triangulaires ronds ou trapézoïdaux séparés par un épaulement annulaire transversal 307, le gradin de plus faible diamètre 303' étant disposé du côté extrémité libre 309' de l'élément,  
15 laquelle extrémité libre 309' est une surface annulaire transversale.

Entre partie filetée 303' et surface d'extrémité 309' se trouve extérieurement une surface de portée conique 311'.

20 A l'opposé sur l'élément mâle, la partie filetée 303 est prolongée par une partie non filetée comprenant une surface de portée conique 311 et une surface annulaire transversale 309 formant épaulement.

L'élément fileté femelle 2 comprend intérieurement des moyens femelles conjugués  
25 des moyens mâles.

L'élément femelle 2 comprend ainsi un filetage femelle constitué de 2 gradins cylindriques 304, 304' séparés par un épaulement annulaire transversal 308, le gradin de plus grand diamètre 304 étant disposé vers l'extrémité libre annulaire  
30 transversale 310 de l'élément femelle.

L'élément femelle comprend en outre deux surfaces coniques de portée 312, 312' correspondant aux surfaces de portée mâles 311, 311' et une surface annulaire

-17-

transversale 310' formant épaulement à l'extrémité de l'élément opposée à l'extrémité libre 310.

A l'état vissé, les parties filetées mâles 303, 303' sont vissées respectivement dans  
5 les parties filetées femelles 304, 304' et les épaulements centraux 307, 308 sont en butée l'un contre l'autre. Les surfaces transversales d'extrémité 309, 309' sont en quasi-contact avec celles d'épaulement respectivement 310, 310' et constituent des butées auxiliaires pour la butée principale 307, 308.

10 Les surfaces de portée mâles 311, 311' interfèrent radialement respectivement avec les surfaces de portée femelles 312, 312' en développant des pressions de contact métal-métal élevées aptes à assurer l'étanchéité du joint vis-à-vis de fluides extérieurs ou intérieurs.

15 En variantes non représentées, l'assemblage fileté manchonné peut être à filetages cylindriques et l'assemblage intégral à filetages coniques.

Les filetages peuvent aussi être chacun à deux parties filetées coniques de conicité différente ou du type cylindro-conique, les parties filetées d'un même filetage  
20 pouvant être étagées ou non.

Les figures suivantes décrivent plusieurs variantes de filets d'éléments filetés tubulaires pour joint fileté tubulaire destiné à résister tant aux sollicitations statiques que cycliques.

25

La figure 3A représente un filet 12 du filetage intérieur femelle conique 4 d'un élément fileté tubulaire femelle 2 de la figure 1.

Les filets femelles 12 sont de forme trapézoïdale et comprennent quatre faces  
30 rectilignes, à savoir un sommet de filet 20, un fond de filet 18 et deux flancs : un flanc porteur 14 et un flanc d'engagement 16.

Dans le cas représenté, les sommets et les fonds de filet sont inclinés d'un angle C par rapport à l'axe de l'élément fileté ; l'angle C est l'angle du cône du filetage ; la  
35 hauteur du filet est constante sur chaque flanc.

On peut aussi alternativement avoir sur le filetage conique des sommets et fonds de filet disposés parallèlement à l'axe de l'élément fileté : la hauteur du filet est alors plus grande du côté flanc d'engagement que du côté flanc porteur pour que le filetage soit conique.

5

Le flanc d'engagement 16 est le flanc qui vient toucher en premier le flanc correspondant du filetage conjugué lorsque l'on engage les éléments mâles et femelles l'un dans l'autre : il est disposé sur le filet du côté de l'extrémité libre de l'élément fileté.

10

Le flanc porteur 14 est donc disposé du côté opposé à l'extrémité libre de l'élément fileté.

Le flanc porteur 14 fait un angle A avec la normale à l'axe de l'élément fileté et le flanc d'engagement fait un angle B avec la même normale.

Les angles A et B sont définis comme positifs par convention par le fait que les flancs correspondants 14 et 16 ne surplombent pas le fond de filet 18.

20 Les flancs sont raccordés au sommet et au fond de filet par quatre zones de raccordement tangentiel 22, 32, 42, 52 constituées chacune d'un simple arc de cercle comme il apparaît aux figures 3B, 3C, 3D et 3E.

Les zones 22 et 52 de rayon respectif  $r_{2fp}$  et  $r_{2fe}$  sont des zones de raccordement tangentiel de fond de filet tandis que les zones 32 et 42 de rayon  $r_{2sp}$  et  $r_{2se}$  sont des zones de raccordement de sommet de filet.

Le qualificatif tangentiel des zones de raccordement 22, 32, 42, 52 exprime le fait que l'arc de cercle dont ces zones sont constituées est tangent par ses extrémités aux faces qu'elles raccordent. Ceci évite tout point anguleux susceptible de créer un pic de contrainte lorsque ces zones sont soumises à contrainte.

La figure 4A représente un filet 11 d'un filetage extérieur mâle conique 3 d'un élément fileté tubulaire mâle 1 de la figure 1.

Comme le filet femelle 12, le filet mâle 11 est de forme trapézoïdale et comprend quatre faces rectilignes à savoir un sommet de filet 17, un fond de filet 19 et deux flancs : un flanc porteur 13 et un flanc d'engagement 15.

5 Les filets mâles 11 sont adaptés pour être vissés dans les filets femelles 12. Sommets et fonds de filet mâles sont ainsi par exemple inclinés du même angle C que les sommets et fonds de filet femelle. Les angles A de flanc porteur et B de flanc d'engagement du filet mâle 11 sont identiques à ceux du filet femelle 12.

10 Les flancs sont raccordés au sommet de filet et au fond de filet par quatre zones de raccordement tangentiel 21, 31, 41, 51.

Les zones de raccordement tangentiel de sommet de filet 31, 41 et de fond de filet 51 sont constituées d'un simple arc de cercle de rayon respectivement  $r_{1sp}$ ,  $r_{1se}$  et  $r_{1fe}$

15 et sont représentées aux figures 4C, 4D et 4E.

La zone de raccordement tangentiel de fond de filet 21 disposée entre fond de filet et flanc porteur est constituée de plusieurs arcs de cercle consécutifs de rayons différents et tangents entre eux.

20

Cette zone 21 représentée en détail aux figures 4B, 4F et 4G est pour cette raison dite "à rayons multiples".

La zone à rayons multiples 21 comprend en partie médiane un arc de cercle dit "arc de cercle principal" 23 de rayon  $r_{p1}$  et un arc de cercle dit "arc de cercle secondaire" de chaque côté de cet arc de cercle principal, un premier arc de cercle secondaire 25 du côté flanc porteur 13 de rayon  $r_{s1}$  et tangent au flanc porteur et un second arc de cercle secondaire 27 du côté fond de filet 19 de rayon  $r_{T1}$  et tangent au fond de filet.

30

Le cercle support de l'arc de cercle principal 23 coupe la droite support du flanc porteur 13 au point  $P_{RF1}$  dit "de référence flanc" sans tangenter cette droite support.

Il existe donc au point  $P_{RF1}$  un angle D entre la tangente 61 au cercle support de l'arc de cercle principal 23 et la droite support du flanc porteur 13. Cet angle D est strictement positif d'après la convention de signe que nous avons utilisée par laquelle un tel angle est positif lorsque l'arc de cercle principal ne creuse pas la matière du filet ; la tangente 61 est de ce fait intérieure au filet 11 par rapport à la droite support du flanc porteur.

10

Le cercle support de l'arc de cercle principal 23 coupe la droite support du fond de filet 19 au point  $P_{RR1}$  sans tangenter cette droite support.

La tangente 63 au cercle support de l'arc de cercle principal 23 au point  $P_{RR1}$  fait donc un angle E faiblement positif avec la droite support du fond de filet 19.

15

Les inventeurs ont constaté que pour un bon fonctionnement du joint fileté, il convient de limiter l'angle E à un intervalle allant de  $+15^\circ$  à  $-15^\circ$ , par exemple  $10^\circ$ , un angle négatif correspondant selon notre convention de signe à un arc de cercle principal creusant la matière du filet ou plutôt du fond de filet dans le cas présent.

20

Le fait de fixer la position du point  $P_{RF1}$  sur le flanc porteur 13 ainsi que les angles D et E permet de parfaitement définir le rayon  $r_{P1}$  de l'arc de cercle principal 23.

25

Lorsque la conicité du filetage est faible (angle C égal à quelques degrés) et que le flanc porteur 13 est sensiblement normal au fond de filet 19, le rayon  $r_{P1}$  est voisin de deux fois le rayon  $r_{H1}$  du cercle hypothétique dit « cercle standard » 29 passant par le point  $P_{RF1}$  et qui constituerait à lui seul une zone de raccordement tangentiel entre flanc porteur et fond de filet. Ceci signifie que le cercle standard 29 passant par  $P_{RF1}$  est tangent à la fois au fond de filet 19 et au flanc porteur 13.

30

Le facteur le plus influent sur la valeur du rapport  $(r_{P1}/r_{H1})$  compte tenu des variations permises est l'angle D.

Lorsque l'angle D est trop faible, inférieur à  $10^\circ$ , le rapport  $(r_{P1}/r_{H1})$  est à peine supérieur à 1 et donc l'effet sur la tenue en fatigue limité. On choisira par conséquent un angle D supérieur à  $10^\circ$  et préférentiellement supérieur à  $15^\circ$ .

Un angle D trop grand peut entraîner une incompatibilité géométrique dans le cas des filets à flanc porteur très incliné positivement. C'est pourquoi on limite supérieurement la valeur de D à la valeur  $(70^\circ - A)$  et préférentiellement à  $(45^\circ - A)$ .

- 5 En outre, un angle D trop élevé dans le cas d'angle A fortement positif entraîne des valeurs de rapport  $r_{P1}/r_{H1}$  trop grandes qui nécessitent de mettre en œuvre des arcs de cercles secondaires de faible rayon qui sont sources de pics indésirables de contrainte en service au niveau de ces arcs 25 et 27.
- 10 C'est pourquoi, on choisira plutôt les angles D et E compte tenu des valeurs d'angles A et C pour que le rapport  $r_{P1} / r_{H1}$  soit compris entre 1,5 et 2,5. Dans le cas présent,  $E = 10^\circ$  et  $D = 30^\circ$ .

- Les arcs de cercles secondaires 25, 27 possèdent un rayon respectivement  $r_{S1}$ ,  $r_{T1}$
- 15 inférieur à  $r_{P1}$ .

- Ceci n'est pas gênant pour la tenue en service des filetages car les inventeurs ont constaté que la partie la plus sollicitée et donc la plus critique de la zone de raccordement de fond de filet est la partie médiane de l'arc de cercle principal 23 en
- 20 pied de filetage du côté flanc porteur.

- En effet, dans les assemblages filetés soumis à des efforts de traction d'intensité importante mais variable, on observe généralement des fissures de fatigue initiées dans la partie médiane de la zone de raccordement de fond de filet du côté flanc
- 25 porteur qui supporte les efforts de traction sur les éléments filetés.

- Un rayon d'arc secondaire trop faible peut néanmoins induire un pic secondaire de contrainte au niveau des arcs 25 ou 27 susceptible d'amorcer en second ressort des fissures de fatigue en service.

- 30 Un rayon d'arc secondaire trop grand conduit par contre à des arcs 25 ou 27 de taille relativement trop grande surtout lorsque le rayon  $r_{P1}$  est grand.

On choisit préférentiellement une valeur  $r_{S1} / r_{P1}$  comprise entre 0,1 et 0,4.

-22-

La figure 5A représente le filet mâle 11 de la figure 4A et le filet femelle 12 de la figure 3A une fois les éléments mâles et femelles 1, 2 assemblés par vissage pour constituer un joint fileté tubulaire du type 100 de la figure 1.

- 5 Les filets 11, 12 de la figure 5A sont dits interférents car le sommet de filet 20 d'un des filetages, le filetage femelle en l'occurrence, interfère radialement avec le fond de filet 19 du filetage conjugué, le filet mâle en l'occurrence.

- 10 Les flancs porteurs mâles et femelles 13, 14 sont également en contact et sont soumis à des efforts de traction axiale générés par le poids des tubes de la colonne et dans le cas des joints filetés de la figure 1 à des efforts générés par la mise en butée des surfaces transversales 7, 8 avec un couple de vissage de plusieurs kN.m.

- 15 Il faut noter que des efforts similaires sont obtenus lors de la mise en butée des épaulements 307, 308 de la figure 2.

Pour revenir à la figure 5A, un jeu est par contre ménagé entre sommet de filet mâle 17 et fond de filet femelle 18 ainsi qu'entre flancs d'engagement 15, 16.

- 20 Ces jeux limitent également les risques d'interférence entre zones de raccordement mâles et femelles telles que 31/22, 41/52 et 51/42, même pour des rayons identiques entre zones de raccordement conjuguées.

- 25 Le rayon  $r_{2sp}$  de la zone de raccordement 32 de sommet de filet femelle du côté flanc porteur est choisi suffisamment grand pour ne pas interférer avec la zone à rayons multiples 21.

Toute interférence entre zones 21 et 32 entraînerait en effet un pic de contrainte et un risque de rupture en service inacceptables.

30

La mise en œuvre d'une zone 21 à rayons multiples en fond de filet mâle du côté flanc porteur permet d'augmenter le rayon de la partie critique de la zone de raccordement tangentielle la plus sollicitée si on se fixe un point de départ de la zone de raccordement tangentiel sur le flanc porteur : voir plus haut l'analyse des

- 35 valeurs du rapport  $r_{P1}/r_{H1}$ .



On aurait également pu se fixer une valeur minimale de rayon d'arc principal et analyser le gain sur la surface portante du filet et donc sur les caractéristiques statiques du joint fileté. Il est vrai que ce gain est en partie réduit par l'utilisation d'un simple rayon  $r_{2sp}$  sur le raccordement femelle conjugué : voir figure 5B.

5

On notera néanmoins qu'il n'a été nécessaire de modifier par rapport à l'état de la technique qu'une seule zone de raccordement sur un seul élément, l'élément mâle en l'occurrence.

- 10 On aurait pu tout aussi bien ne modifier que l'élément femelle. Il est alors possible pour l'utilisateur de mettre en œuvre des tubes 101 comportant des éléments filetés mâles 1 de l'état de la technique et de n'approvisionner que des manchons 202 avec des filets femelles modifiés comportant une zone à rayons multiples entre fond de filet et flanc porteur.

15

Il faut enfin souligner que les filets avec zones de raccordement à rayons multiples ne sont pas plus délicats à usiner ou à contrôler que des filets standards de l'état de la technique comportant des zones de raccordement à simple rayon : l'usinage est réalisé à l'aide d'outils de forme adaptée et le contrôle est réalisé classiquement en  
20 superposant aux filets deux calibres usinés aux deux extrémités de la tolérance de fabrication (contrôle dit par "overlay").

La figure 6A représente un filet femelle 12 de forme trapézoïdale globalement similaire à celui de la figure 3A.

25

Ce filet comporte néanmoins par rapport à celui de la figure 3A des différences qui concernent les deux zones de raccordement du côté flanc porteur, à savoir la zone 22 de fond de filet et la zone 32 de sommet de filet qui sont toutes deux des zones à rayons multiples.

30

La zone 22 est représentée en détail à la figure 6B.

Elle comprend un arc de cercle principal 24 et un arc de cercle secondaire 26 tangent d'un côté à l'arc de cercle principal et de l'autre au flanc porteur 14. L'arc de

-24-

cercle principal se raccorde tangentiellement au fond de filet 18 de sorte qu'il n'est pas nécessaire de prévoir un deuxième arc de cercle secondaire pour effectuer le raccordement à ce niveau.

- 5 L'arc de cercle principal 24 coupe le flanc porteur 14 au point  $P_{RF2}$  et la tangente 62 au cercle support de l'arc de cercle principal 24 en  $P_{RF2}$  fait un angle D strictement positif avec la droite support du flanc porteur 14.

On utilise la même convention de signe que celle précédemment utilisée.

10

Sur la figure 4B, l'angle D vaut  $+ 30^\circ$ .

Du fait de l'angle D positif, le rayon  $r_{p2}$  de l'arc de cercle principal 24 est supérieur à celui  $r_{H2}$  de l'arc de cercle standard 30 constituant à lui seul une zone de

- 15 raccordement tangentiel entre flanc porteur 14 et fond de filet 18.

La valeur du rapport  $r_{p2}/r_{H2}$  obéit aux mêmes considérations que celles décrites pour le raccordement 21 de la figure 4B, le cas présent constituant un cas particulier dans lequel l'angle E est nul.

20

L'arc de cercle secondaire 26 possède un rayon  $r_{s2}$  inférieur à celui de l'arc de cercle principal pour les raisons déjà décrites dans le cas de la figure 4B.

La zone de raccordement 32 de sommet de filet est représentée en détail à la figure

25 6C.

Elle comprend un arc de cercle principal 34 et un arc de cercle secondaire 36, ce dernier étant tangent d'un côté à l'arc de cercle principal 34 et de l'autre côté au flanc porteur 14.

30

Le cercle support de l'arc de cercle principal 34 coupe le flanc porteur au point  $P_{RH2}$  dit "point de raccord haut".

La tangente 66 en  $P_{RH2}$  au cercle de l'arc principal 34 fait un angle H avec le flanc

35 porteur 14.

L'angle H est strictement négatif selon la convention de signe que nous utilisons, c'est-à-dire que l'arc principal 34 creuse ou mord la matière du filet 12.

L'intérêt d'une telle configuration pour la zone de raccordement 32 est qu'à rayon  
5 identique elle permet de situer le point  $P_{RH2}$  plus près du sommet de filet que dans le cas d'un raccordement tel que 42 (voir figure 6D) constitué par un simple arc de cercle.

On peut si on le désire raccorder tangentiellement de manière non représentée à la  
10 figure 6C la zone 32 au sommet de filet au moyen d'un deuxième arc de cercle secondaire.

Le rayon  $r_{p6}$  de l'arc principal 34 peut en outre être au besoin infini, l'arc 34 devenant alors un segment de droite.

15

Le rayon  $r_{s6}$  de l'arc secondaire 36 est de toutes façons inférieur au rayon  $r_{p6}$  de l'arc principal 34. Il en serait de même pour un autre arc secondaire du côté sommet de filet.

20 La figure 7A représente un filet mâle 11 de forme trapézoïdale globalement similaire à celui de la figure 4A.

Ce filet est de forme adaptée à être vissé dans le filet femelle 12 de la figure 6A.

25 Comme dans le cas de la figure 6A, les zones de raccordement 41, 51 du côté flanc d'engagement sont à simple rayon (voir figure 6D et 6E) tandis que celles 21 et 31 du côté flanc porteur sont à rayons multiples.

La zone 21 de raccordement tangentiel de fond de filet (figure 7C) est semblable à  
30 celle 21 de la figure 4A sauf que l'angle E étant nul, il n'est pas besoin d'arc de cercle secondaire pour raccorder l'arc de cercle principal 23 au fond de filet 19 : la zone 21 est donc tout à fait le pendant de la zone 22 de la figure 6B ; notamment l'angle D vaut  $+30^\circ$ .

-26-

La zone 31 de raccordement de sommet de filet (figure 7B) est semblable et fait le pendant de la zone 32 de la figure 6C.

La figure 8A représente le filet mâle 11 de la figure 7A et le filet femelle 12 de la figure 6A une fois les éléments filetés 1, 2 assemblés par vissage pour constituer le joint fileté tubulaire 100 de la figure 1.

Les filets 11, 12 de la figure 8A sont du type interférent comme ceux de la figure 5A : seuls les sommets de filet femelles 20 sont en contact sous pression de contact avec les fonds de filet mâle 19, ainsi que les flancs porteurs mâles et femelles 13, 14.

Les figures 8B et 8C montrent la disposition relative des zones de raccordement à rayons multiples 21, 32, 31, 22 assemblées. Du fait de la modification du raccordement en sommet de filet, les flancs porteurs mâles et femelles 13, 14 peuvent porter sur une plus grande surface que dans le cas de la figure 5A et peuvent donc supporter de plus fortes charges statiques en traction.

En outre, les éléments filetés mâles et femelles ayant été tous deux modifiés, la tenue en fatigue de l'assemblage n'est pas limitée par la tenue en fatigue de l'élément fileté non modifié comme dans le cas de la figure 5A.

Par contre, ce type de joint fileté nécessite d'approvisionner des éléments mâles et femelles du type modifié à profil anti-fatigue.

25

La figure 9A représente un filet femelle 12 de forme triangulaire d'un élément fileté tubulaire femelle 2 de la figure 1.

Le filet femelle 12 comprend :

- 30 - un sommet de filet S2
- un fond de filet F2
- un flanc porteur 14 faisant un angle A avec la normale à l'axe de l'élément fileté 2
- un flanc d'engagement 16 faisant un angle B avec la normale à l'axe de
- 35 l'élément fileté 2.

Les angles A et B sont tous deux égaux à  $30^\circ$  comme dans la spécification API 5B.

La définition du flanc porteur et du flanc d'engagement est la même que celle donnée plus haut.

5

Le filetage 4 étant conique, la ligne joignant les sommets de filets et celle joignant les fonds de filet fait un angle C avec l'axe de l'élément filet.

10 Les flancs 14, 16 sont raccordés au sommet S2 et au fond F2 de filet par des zones de raccordement tangentielles 22, 32, 42, 52.

Les zones 32, 42 de sommet de filet sont symétriques l'une de l'autre par rapport à la normale à l'axe de l'élément fileté passant par le sommet S2 ; elles sont constituées d'un simple arc de cercle de rayon  $r_{2s}$  : voir figure 9C.

15

Les zones 22, 52 de fond de filet ne sont pas symétriques l'une de l'autre par rapport à la normale à l'axe de l'élément fileté passant par le fond F2 ; elles sont par contre à rayons multiples : voir figure 9B.

20 La zone 22 comprend un arc de cercle principal 24 de rayon  $r_{p2}$  qui est tangent en F2 à la droite support de fond de filet. Le cercle support de l'arc 24 coupe en  $P_{RF2}$  la droite support du flanc porteur 14.

25 Par convention indiquée plus haut dans le présent document, on définit la droite support du fond de filet dans le cas des filets triangulaires comme étant la droite parallèle à l'axe de l'assemblage passant par le fond F2 du filet.

En  $P_{RF2}$ , la tangente 62 à l'arc de cercle principal 24 fait un angle D positif avec le flanc porteur 14. L'angle D vaut par exemple  $30^\circ$ .

30

La zone 22 comprend aussi un arc de cercle secondaire 26 de rayon  $r_{s2}$  dont une extrémité est tangente à l'extrémité de l'arc de cercle principal 24 et dont l'autre extrémité est tangente au flanc porteur 14.

-28-

Le rayon  $r_{p2}$  de l'arc de cercle principal 24 est de ce fait supérieur au rayon  $r_{H2}$  d'un cercle standard non tracé tangent en  $P_{RF2}$  au flanc porteur et en F2 à la droite support du fond de filet et induit ainsi des caractéristiques anti-fatigue au raccordement du fond de filet au flanc porteur.

5

Le rayon  $r_{S2}$  est inférieur au rayon  $r_{p2}$  et est compris préférentiellement entre 0,1 et 0,4 fois  $r_{p2}$ .

La zone 52 comprend un arc de cercle principal 54 de rayon  $r_{p4}$  qui est tangent en F2 à la droite support de fond de filet. Le cercle support de l'arc 54 coupe en  $P_{RF4}$  la droite support du flanc d'engagement 16.

En  $P_{RF4}$ , la tangente 68 à l'arc de cercle principal 24 fait un angle F positif avec le flanc d'engagement 16. L'angle F vaut par exemple  $15^\circ$ .

15

La zone 52 comprend aussi un arc de cercle secondaire 56 de rayon  $r_{S4}$  dont une extrémité est tangente à l'extrémité de l'arc de cercle principal 54 et dont l'autre extrémité est tangente au flanc d'engagement 16.

20 Le rayon  $r_{p4}$  de l'arc de cercle principal 54 est de ce fait supérieur au rayon  $r_{H4}$  d'un cercle standard non tracé tangent en  $P_{RF4}$  au flanc d'engagement 16 et en F2 à la droite support du fond de filet et induit ainsi des caractéristiques anti-fatigue au raccordement du fond de filet au flanc porteur.

25 Le rayon  $r_{S4}$  est inférieur au rayon  $r_{p4}$  et est compris préférentiellement entre 0,1 et 0,4 fois  $r_{p4}$ .

De cette manière, le dessin de l'élément fileté vise à améliorer la tenue en fatigue de l'ensemble du fond de filet lorsque les deux flancs 14 et 16 sont soumis à des charges cycliques mais que le flanc porteur est davantage sollicité, ce qui est généralement le cas des colonnes de tubes travaillant alternativement en traction et en compression ou soumises à des efforts de flexion.

La figure 10A représente un filet mâle 11 adapté à être vissé dans le filet femelle 12 de la figure 9A.

35

Ce filet mâle 11 comprend un sommet de filet S1, un fond de filet F1, un flanc porteur 13 et un flanc d'engagement 15.

Les flancs 13, 15 sont raccordés aux sommets S1 et fonds F1 de filet par des zones  
5 de raccordement 21, 31, 41, 51.

Les zones 31, 41 de sommet de filet montrées à la figure 10B sont constituées d'un arc de cercle de rayon  $r_{1s}$  et sont semblables à celles 32, 42 de la figure 9C.

10 Les zones 21, 51 de fond de filet montrées à la figure 10C sont à rayons multiples ; elles sont semblables à celles 22, 52 de la figure 9B et font leur pendant.

La figure 11A représente le filet mâle 11 de la figure 10A et le filet femelle 12 de la figure 9A assemblés par vissage pour constituer le joint fileté tubulaire de la figure 1.

15

Les filets 11, 12 sont en contact sous pression de contact par leurs deux flancs : le flanc porteur mâle 13 est en contact avec le flanc porteur femelle 14 et le flanc d'engagement mâle 15 est en contact avec le flanc d'engagement femelle 16.

20 Il existe par contre un jeu entre sommets et fonds de filets conjugués (F1/S2 et F2/S1) et entre zones de raccordement correspondantes (21/42, 51/32, 41/52, 31/22) : voir figures 11B et 11C.

Ce jeu et la forme des filets et des zones de raccordement avec arcs de cercle  
25 principaux à grand rayon en fond de filet permettent la bonne tenue en fatigue en traction-compression ou en flexion de ce type de joint fileté tubulaire à filets triangulaires.

Les figures 12 et 13 illustrent l'influence pour différentes combinaisons d'angles A et  
30 E de l'angle D sur la valeur du rapport  $r_{p1}/r_{H1}$  du rayon de l'arc principal de la zone à rayons multiples de fond de filet à celui de l'arc de cercle standard constituant zone de raccordement tangentiel à lui seul.

Il apparaît aux figures 12 et 13 que le rapport  $r_{p1}/r_{H1}$  augmente avec l'angle D. On voit sur la figure 12 que l'influence de l'angle E est modeste et est en rapport avec les faibles variations tolérées pour cet angle : un angle E de 15° permet d'obtenir des valeurs  $r_{p1}/r_{H1}$  légèrement plus élevées que lorsque E = 0°.

5

Pour les flancs porteurs de filets trapézoïdaux qui sont généralement peu inclinés et correspondent à (A-C) voisin de 0°, l'angle D peut être avantageusement choisi entre 15 et 45°, ce qui correspond à la plage préférentielle revendiquée pour cet angle lorsque l'angle A est nul.

10

La figure 13 montre l'influence de l'angle A : le rapport  $r_{p1}/r_{H1}$  augmente lorsque l'angle A augmente en valeur algébrique.

Un angle A légèrement négatif (flancs porteurs surplombants de filets en crochet dits « hook threads ») nécessite de choisir un angle D relativement grand pour obtenir un gain notable sur  $r_{p1}$ .

15

Un angle A très positif impose de limiter la valeur de l'angle D à 30°, voire 20° : On rencontre de telles valeurs d'angle A sur des filets triangulaires.

20

Les flancs d'engagement de filets trapézoïdaux sont en outre généralement plus fortement inclinés que les flancs porteurs : l'influence de l'angle B peut être directement calquée sur celle l'angle A.

25 La figure 14 illustre la variation de la contrainte principale dans la zone de raccordement entre fond de filet et flanc porteur dans la partie médiane du filetage dans la configuration suivante de joint fileté pour tubes « risers » de jonction entre fond de la mer et plate-forme d'exploitation de gisements sous-marins :

- tubes de diamètres extérieurs 339,7 mm (13 3/8") réunis par joints filetés manchonnés du type de la figure 1
- filetages coniques (conicité 1/6 soit un angle C de 4,8°) ;
- 4 filets par pouce (pas de filetage = 6,35 mm) ;
- filets trapézoïdaux de hauteur 2,1 mm à sommets et fonds parallèles à l'axe des tubes ;

30



-31-

- flancs porteurs droits ( $A = 0^\circ$ ) ;
  - flancs d'engagement inclinés ( $B = 15^\circ$ ) ;
  - charge axiale de traction entraînant une contrainte de traction au corps des tubes égale à 80 % de la limite d'élasticité du matériau ;
- 5 - joints vissés en butée avec un couple de vissage standard.

On a comparé sur la figure 14 la valeur calculée numériquement de la contrainte principale de traction sur un cube élémentaire de matière en surface d'une zone de raccordement entre fond de filet et flanc porteur dans le cas d'un raccordement standard avec un seul arc de cercle de rayon 0,375 mm (courbe STD) et avec un

10 raccordement à rayons multiples (courbe RM).

Les paramètres de la zone à rayons multiples sont :

$$D = 30^\circ$$

$$E = 0^\circ$$

15  $r_{p1} = 0,64 \text{ mm}$        $r_{s1} = 0,19 \text{ mm}$        $R_{p1}/r_{s1} = 0,3$

Position du point  $P_{RF1}$  sur le flanc porteur = à 0,32 mm de la droite support du fond de filet.

On a fait figurer sur la figure 14 un cube élémentaire de matière en surface de la zone de raccordement à la position angulaire  $\theta$  et la valeur de la contrainte principale  $\sigma$  de traction sur la face de ce cube normale à la tangente à la surface de la zone de raccordement en fonction de la position angulaire  $\theta$ ; la position  $0^\circ$  correspond à l'extrémité de la zone de raccordement avec le fond de filet et la position  $90^\circ$  à l'autre extrémité de la zone du côté flanc porteur.

20

25

On constate un maximum de la contrainte principale  $\sigma$  dans la partie médiane de la zone de raccordement et notamment autour de la position angulaire  $30^\circ$ .

L'utilisation d'un raccordement à rayons multiples a permis d'abaisser légèrement la position du point de référence flanc à 0,32 mm contre 0,375 mm pour un

30 raccordement standard et d'environ 20 % la valeur maximale de la contrainte principale  $\sigma$ .

Une telle réduction entraîne un gain considérable sur le nombre de cycles avant rupture en fatigue des joints filetés.

L'utilisation d'un rapport  $r_{s1}/r_{p1}$  égal à 0,3 permet de limiter l'apparition du pic  
5 secondaire de contrainte à la position 70°.

La présente invention ne se limite pas aux modes de réalisation qui viennent d'être exposés.

10 L'invention peut notamment s'appliquer à des filetages cylindriques (angle C = 0) du type de ceux 303, 303', 304, 304' mis en œuvre dans les joints filetés tubulaires 300 de la figure 2.

Elle peut s'appliquer aussi à des filets trapézoïdaux, dont les deux flancs sont en  
15 contact avec ou sans pression de contact avec les deux flancs du filet conjugué.

C'est le cas des filets dits "rugged thread" pour joints filetés destinés à travailler en traction et en compression tels que ceux décrits dans le document EP 454147. Dans ce document, les flancs porteurs mâles et femelles sont en contact sous pression de  
20 contact et les flancs d'engagements mâles et femelles sont aussi en contact sur une proportion notable de la longueur des filetages.

C'est aussi le cas des filets à flancs frettants axialement de la demande de brevet WO 00/14441.

25

C'est également le cas des filets coin à largeur variable objets du brevet WO 94/29627.

La description des filets triangulaires avec zone de raccordement de fond de filet à  
30 rayons multiples sur chaque flanc peut être directement adaptée à de tels filets trapézoïdaux, un filet trapézoïdal n'étant qu'un filet triangulaire dont les sommets et fonds ont été tronqués.

On pourra dans le cas de tels filets trapézoïdaux utiliser en fond de filet des zones de raccordement à rayons multiples de rayon d'arc de cercle principal différent entre zone relative au flanc porteur et zone relative au flanc d'engagement.

- 5 Le flanc d'engagement étant généralement moins chargé que le flanc porteur sur les filets trapézoïdaux dont les deux flancs sont en contact avec les flancs correspondants de l'élément fileté conjugué, le rayon principal  $r_p$  pourra avantageusement être plus grand pour le raccordement 21 et/ou 22 du côté flanc porteur que pour celui 51 et/ou 52 du côté flanc d'engagement.

10

Alternativement le rayon principal  $r_p$  pourra être identique pour les zones 21, 22, 51, 52.

## REVENDECATIONS

- 1) Elément fileté tubulaire mâle ou femelle (1, 2) pour joint fileté tubulaire (100, 300), réalisé en extrémité de tube (101, 102, 202, 301, 302) et comportant un filetage extérieur mâle (3, 303, 303') ou un filetage intérieur femelle (4, 304, 304') selon que l'élément fileté est du type mâle ou femelle, dont les filets (11, 12) vus en section longitudinale passant par l'axe de l'élément fileté comprennent un sommet de filet (17, 20, S1, S2), un fond de filet (18, 19, F1, F2), un flanc porteur rectiligne (13, 14), un flanc d'engagement rectiligne (15, 16) et deux zones de raccordement tangentiel de fond de filet (21, 22, 51, 52), chacune de ces deux zones étant disposée entre le fond de filet et un des deux flancs dit flanc correspondant et comprenant un arc de cercle, caractérisé en ce qu'au moins une des deux zones de raccordement tangentiel de fond de filet dite "zone à rayons multiples" comprend un arc de cercle dit arc de cercle principal (23, 24, 53, 54) dont le cercle support coupe la droite support du flanc correspondant en un point dit point de référence flanc ( $P_{RF1}$ ,  $P_{RF2}$ ,  $P_{RF3}$ ,  $P_{RF4}$ ) et une courbe régulière dite courbe secondaire (25, 26, 27, 55, 56) de part et d'autre de l'arc de cercle principal, qui raccorde tangentiellement celui-ci d'une part au flanc correspondant et d'autre part au fond de filet et en ce que :
- a) au point de référence flanc, la tangente (61, 62, 67, 68) au cercle support de l'arc de cercle principal fait un angle aigu (D, F) strictement positif avec la droite support du flanc correspondant, le sens positif étant tel que l'arc de cercle principal ne creuse pas la matière du flanc de filet ;
  - b) ledit cercle support de l'arc de cercle principal coupe ou est tangent à la droite support du fond de filet, la tangente au dit cercle support (63) faisant au point considéré d'intersection ( $P_{RR1}$ ) ou de tangence un angle (E) compris entre  $-15^\circ$  et  $+15^\circ$  avec la droite support du fond de filet.
- 2) Elément fileté tubulaire selon la revendication 1, caractérisé en ce qu'au point de référence flanc de la zone à rayons multiples considérée, l'angle (D, F) entre la tangente au cercle support de l'arc de cercle principal et le flanc correspondant est compris entre  $10^\circ$  et la différence ( $70^\circ - J$ ) si J mesure algébriquement l'angle (A, B) entre le flanc correspondant et une normale à l'axe de l'élément fileté.
- 3) Elément fileté tubulaire selon la revendication 2 caractérisé en ce qu'au point de référence flanc de la zone à rayons multiples considérée, l'angle (D, F) entre la tangente au cercle support de l'arc de cercle principal et le flanc correspondant est

compris entre  $15^\circ$  et la différence  $(45^\circ - J)$  si  $J$  mesure algébriquement l'angle (A, B) entre le flanc correspondant et une normale à l'axe de l'élément fileté.

- 4) Elément fileté tubulaire selon l'une quelconque des revendications 1 à 3  
 5 caractérisé en ce que le rayon ( $r_{P1}$ ,  $r_{P2}$ ) de l'arc de cercle principal (23,24) de la zone à rayons multiples est compris entre 150 et 250% de celui ( $r_{H1}$ ,  $r_{H2}$ ) de l'arc de cercle standard (29, 30) passant par le point de référence flanc qui constituerait à lui seul une zone de raccordement tangentiel entre le flanc correspondant et le fond de filet.
- 10 5) Elément fileté tubulaire selon l'une quelconque des revendications 1 à 4 caractérisé en ce que chaque courbe secondaire (25, 26, 27, 55, 56) de la zone à rayons multiples est un arc de cercle.
- 6) Elément fileté tubulaire selon la revendication 5 caractérisé en ce que le rapport  
 15 du rayon ( $r_{S1}$ ,  $r_{S2}$ ,  $r_{S3}$ ,  $r_{S4}$ ,  $r_{T1}$ ) de l'arc de cercle de chaque courbe secondaire (25, 26, 27, 55, 56) à celui ( $r_{P1}$ ,  $r_{P2}$ ,  $r_{P3}$ ,  $r_{P4}$ ) de l'arc de cercle principal d'une zone à rayons multiples est compris entre 0,1 et 0,4.
- 7) Elément fileté tubulaire selon l'une quelconque des revendications 1 à 6  
 20 caractérisé en ce que seule la zone de raccordement tangentiel de fond de filet avec le flanc porteur (21, 22) est une zone à rayons multiples.
- 8) Elément fileté tubulaire selon l'une quelconque des revendications 1 à 6  
 25 caractérisé en ce que chacune des deux zones de raccordement tangentiel de fond de filet est une zone à rayons multiples.
- 9) Elément fileté tubulaire selon la revendication 8 caractérisé en ce que le rayon  
 ( $r_{P1}$ ,  $r_{P2}$ ) de l'arc de cercle principal (23, 24) de la zone à rayons multiples du côté flanc porteur est supérieur ou égal à celui ( $r_{P3}$ ,  $r_{P4}$ ) de l'arc de cercle principal (53,  
 30 54) de la zone à rayons multiples du côté flanc d'engagement.
- 10) Elément fileté tubulaire selon l'une quelconque des revendications 1 à 9 caractérisé en ce que l'angle (A, B) que fait chacun des flancs avec la normale à l'axe de l'élément fileté est positif ou nul.

-36-

11) Joint fileté tubulaire (100, 300) à résistance élevée aux sollicitations statiques et dynamiques comprenant un élément fileté tubulaire mâle (1) en extrémité d'un premier tube (101, 301) assemblé par vissage à un élément fileté tubulaire femelle (2) disposé en extrémité d'un second tube (102, 302) au moyen d'un filetage mâle (3, 303, 303') sur l'élément fileté tubulaire mâle et d'un filetage femelle (4, 304, 304') sur l'élément fileté tubulaire femelle, les filets (11, 12) de chacun des filetages mâles et femelles comprenant un sommet de filet (17, 20, S1, S2), un fond de filet (18, 19, F1, F2), un flanc porteur rectiligne (13, 14), un flanc d'engagement rectiligne (15, 16) et quatre zones de raccordement comprenant chacune un arc de cercle, dont deux zones de raccordement tangentiel de fond de filet (21, 22, 51, 52) raccordant chacune le fond de filet à un flanc et deux zones de raccordement de sommet de filet (31, 32, 41, 42) raccordant chacune le sommet de filet à un flanc, le profil et la disposition de chaque zone de raccordement de sommet de filet étant adaptés pour ne pas interférer avec la zone de raccordement tangentiel de fond de filet de l'élément fileté conjugué, caractérisé en ce que l'un au moins des deux éléments filetés tubulaires est un élément fileté dit à profil anti-fatigue selon l'une quelconque des revendications 1 à 10.

12) Joint fileté tubulaire selon la revendication 11 caractérisé en ce qu'au moins une zone de raccordement de sommet de filet d'un élément fileté tubulaire opposée à une zone de raccordement tangentiel de fond de filet à rayons multiples d'un élément fileté tubulaire à profil anti-fatigue conjugué est une zone dite suiveuse (31, 32) qui comprend deux arcs de cercle qui se raccordent tangentiellement l'un à l'autre dont un arc de cercle principal (33, 34) et un arc de cercle secondaire (35, 36), ce dernier pour effectuer le raccordement tangentiel de la zone de raccordement de sommet de filet au flanc correspondant et en ce qu'au point dit de raccord haut ( $P_{RH1}$ ,  $P_{RH2}$ ) du flanc correspondant où le cercle support de l'arc de cercle principal de la zone suiveuse coupe la droite support du flanc correspondant la tangente au dit cercle fait un angle aigu (G, H) strictement négatif avec la droite support du flanc considéré.

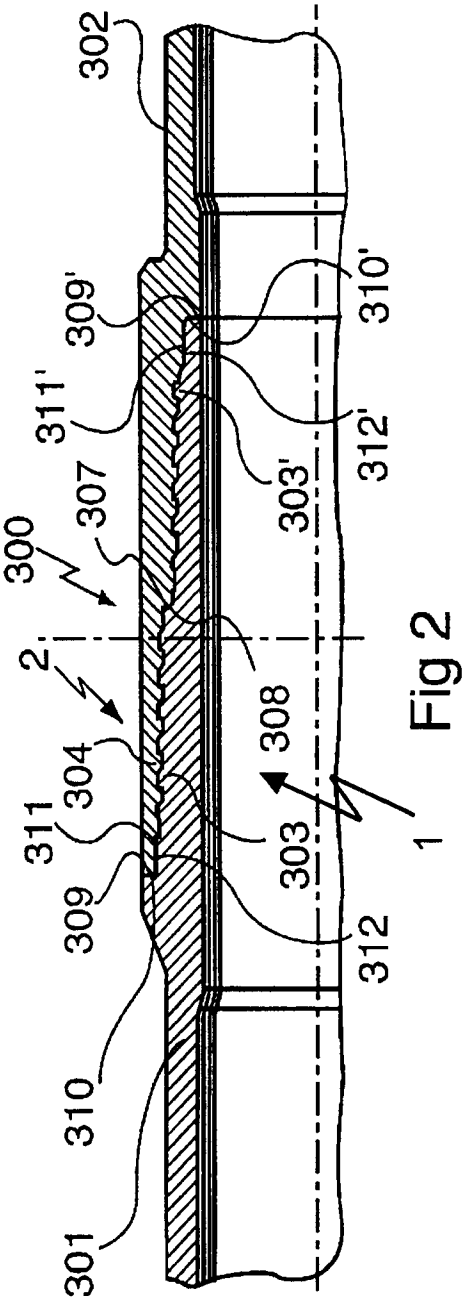
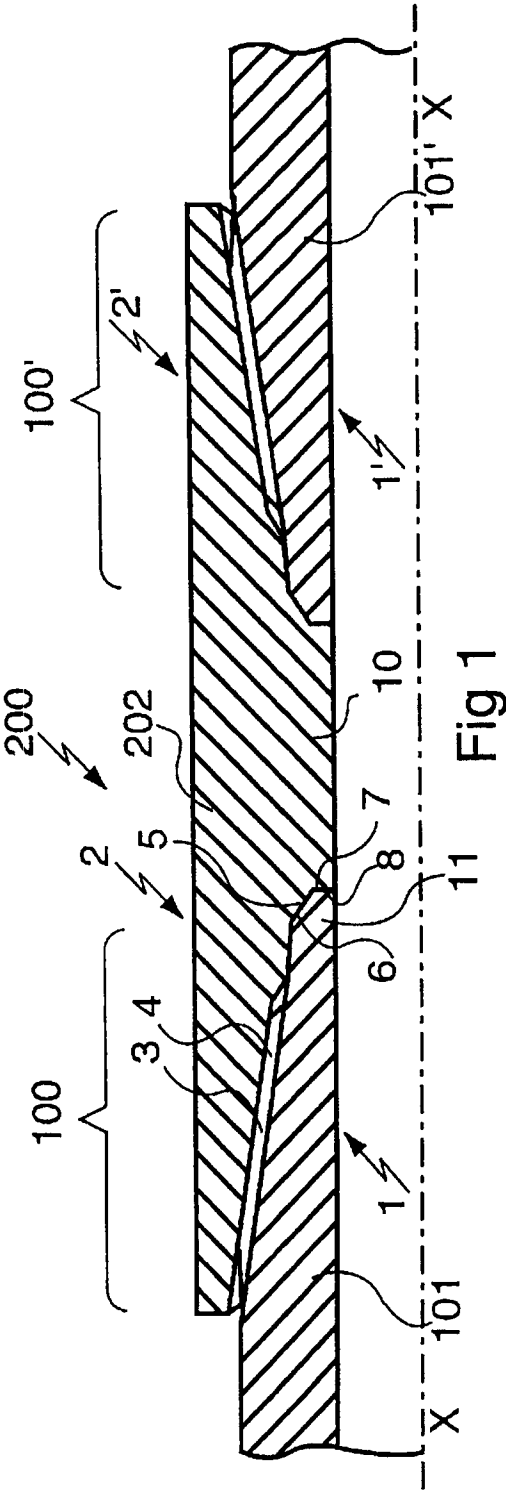
13) Joint fileté tubulaire selon la revendication 11 ou la revendication 12 caractérisé en ce que les deux éléments filetés mâle et femelle du joint fileté tubulaire sont du type selon l'une quelconque des revendications 1 à 10.

-37-

14) Joint fileté tubulaire selon l'une quelconque des revendications 11 à 13 caractérisé en ce que les filetages sont du type interférent, le sommet de filet (20) d'un filetage (4) interférant radialement avec le fond de filet (19) du filetage conjugué (3).

5

15) Joint fileté tubulaire selon l'une quelconque des revendications 11 à 13 caractérisé en ce que les deux flancs de filet (13, 15) d'un filetage (3) sont en contact avec ou sans pression de contact avec les deux flancs de filet (14, 16) du filetage conjugué (4) sur au moins une partie de la longueur des filetages (3, 4).





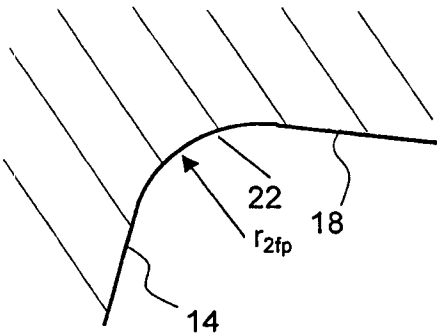


Fig. 3B

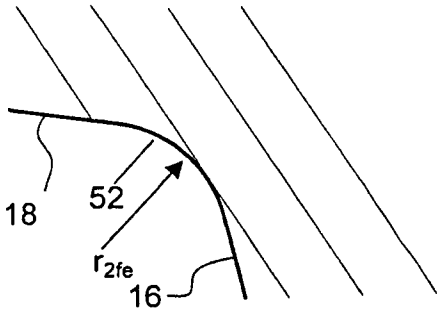


Fig. 3E

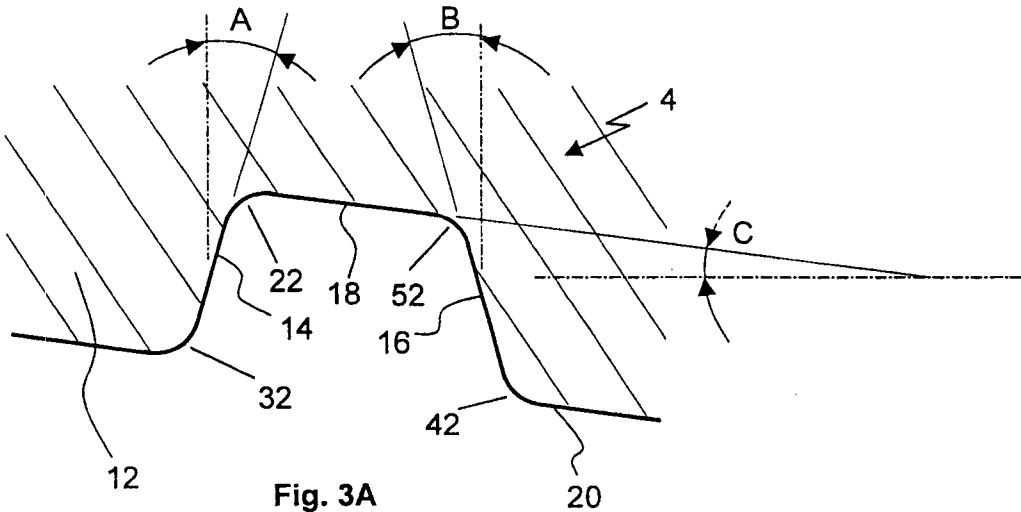


Fig. 3A

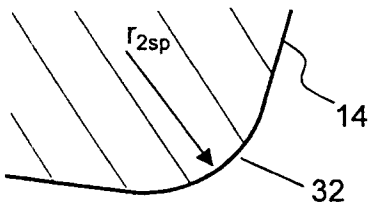


Fig. 3C

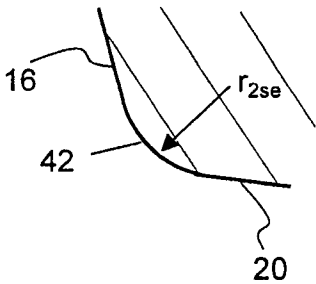
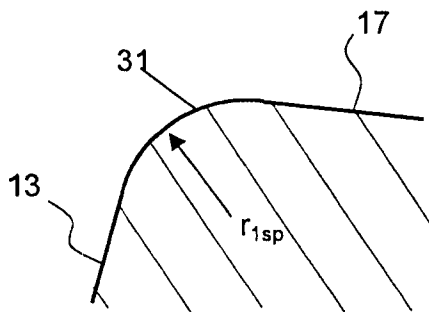
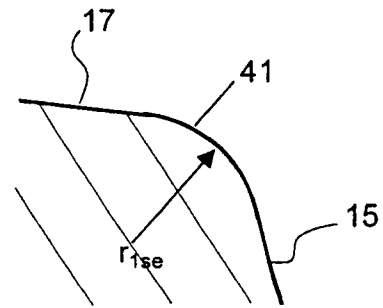


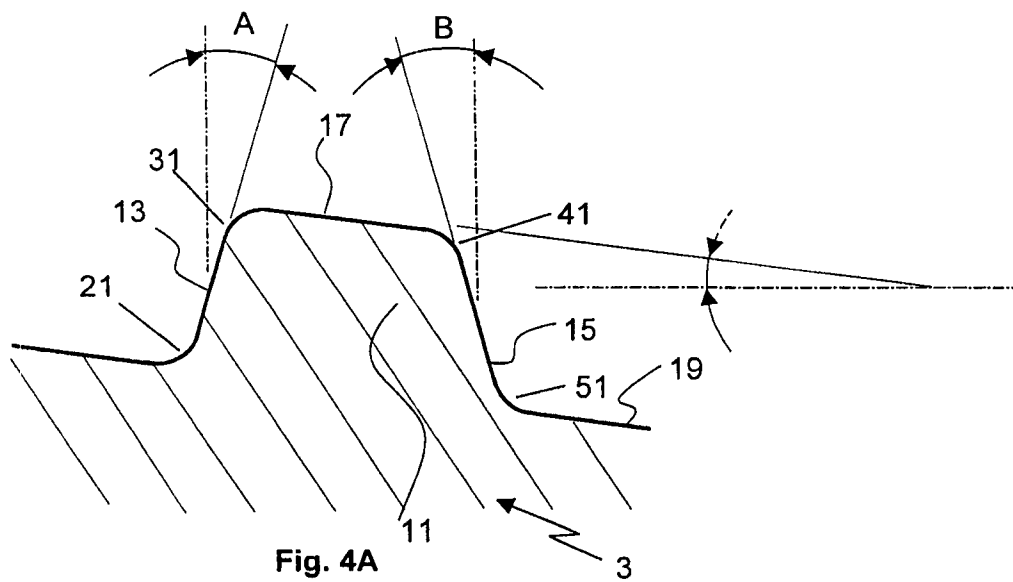
Fig. 3D



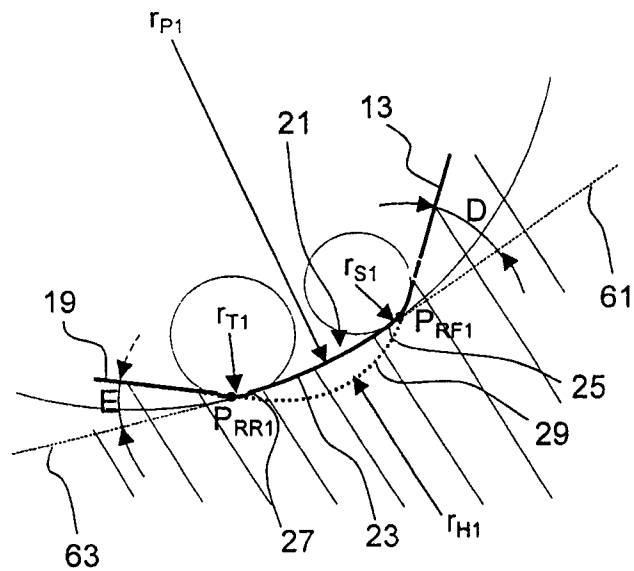
**Fig. 4C**



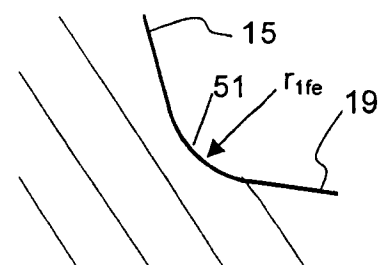
**Fig. 4D**



**Fig. 4A**

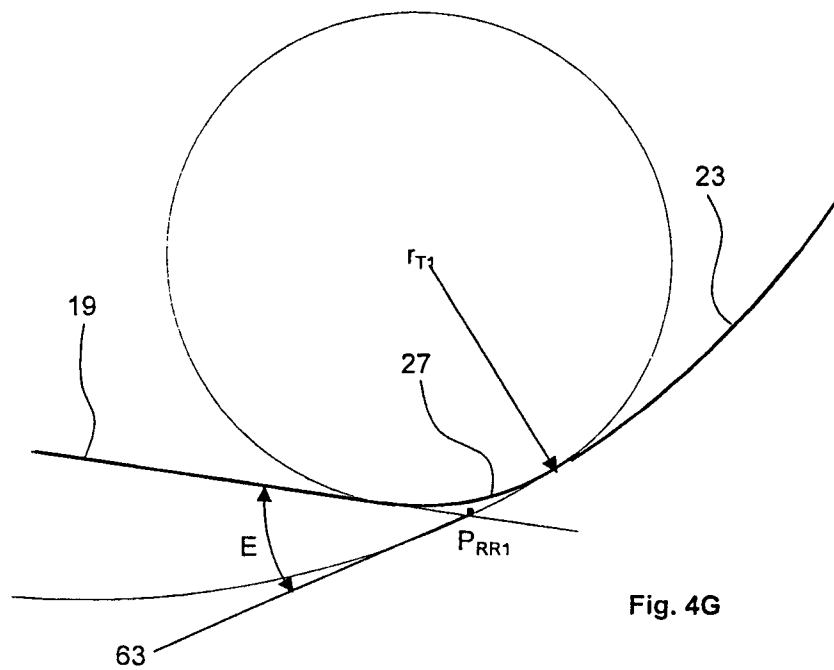
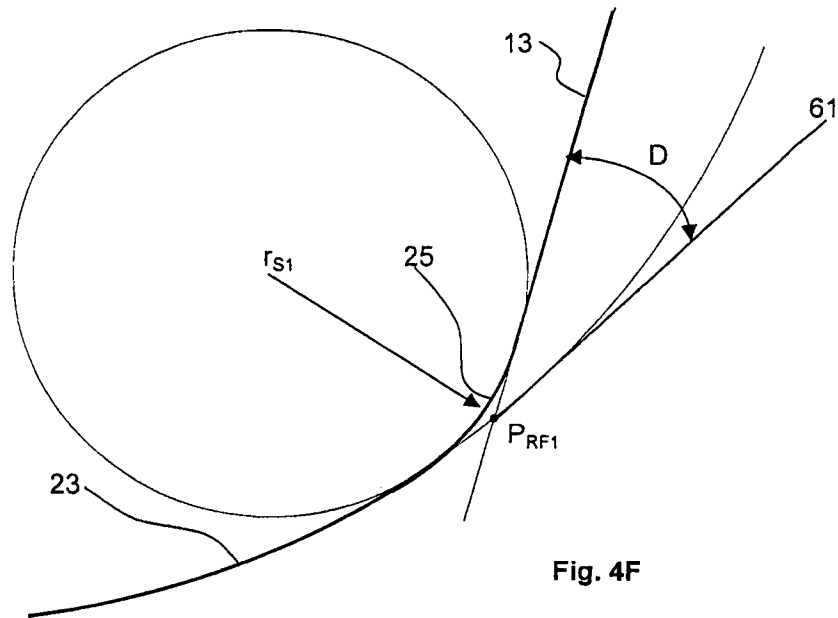


**Fig. 4B**

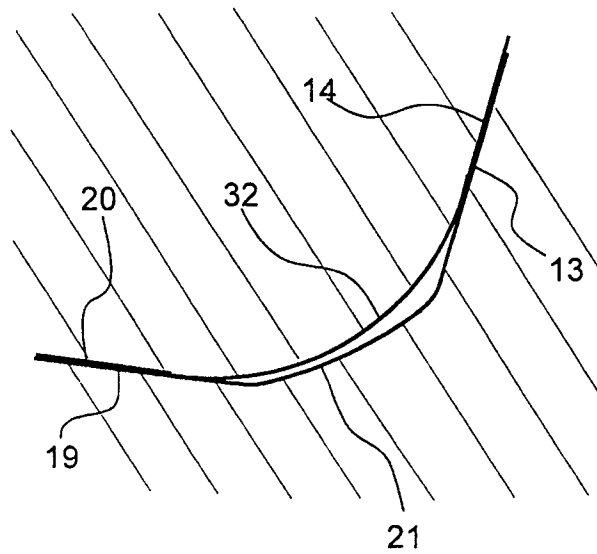
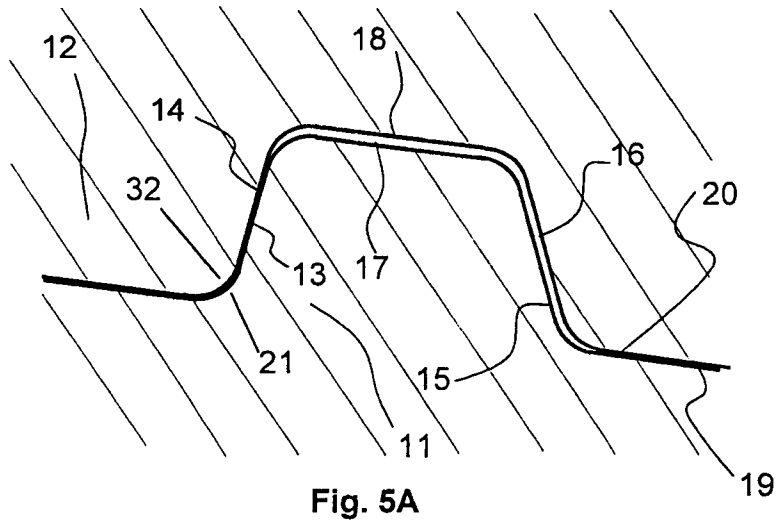


**Fig. 4E**

4/13

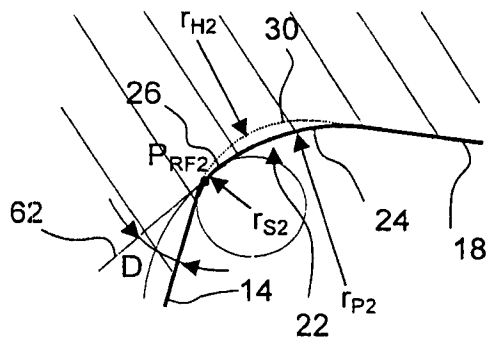


**5/13**

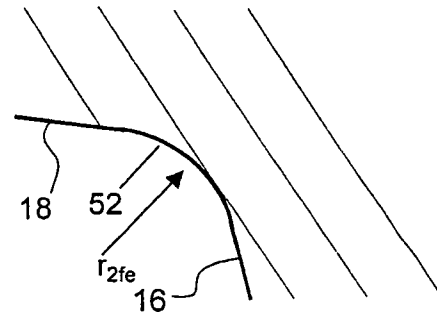


**Fig. 5B**

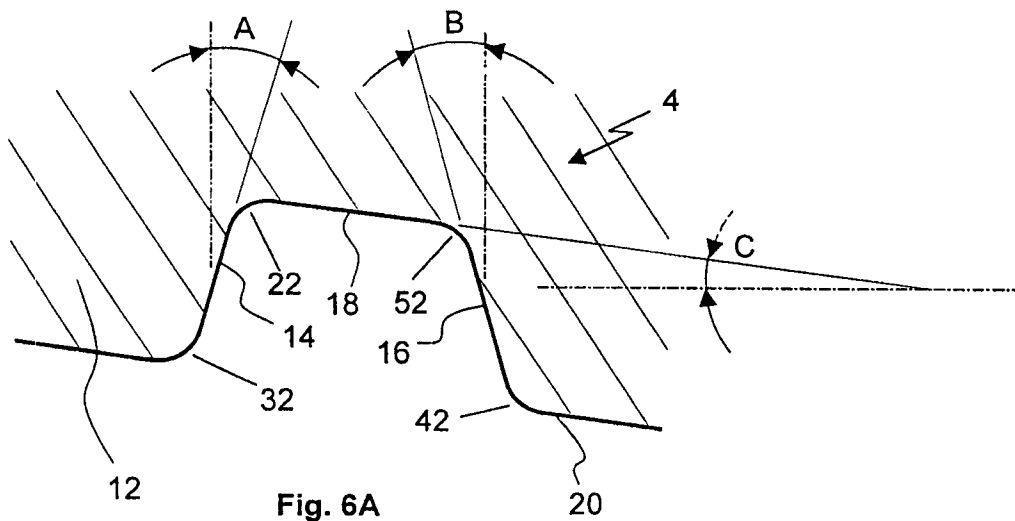
6/13



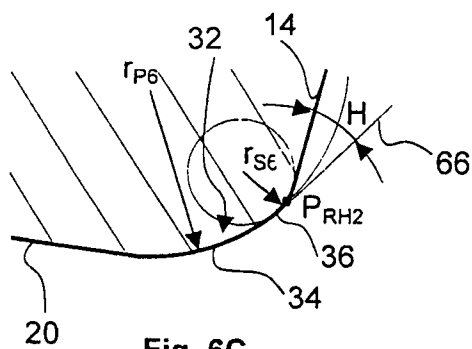
**Fig. 6B**



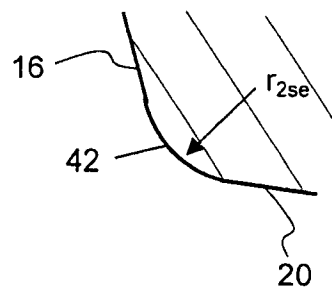
**Fig. 6E**



**Fig. 6A**

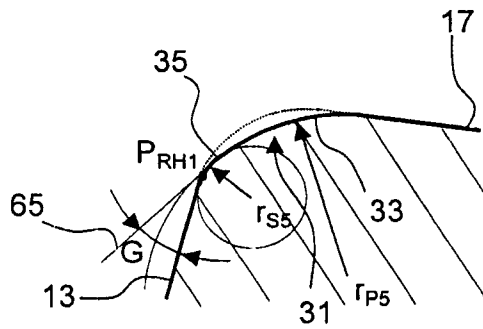


**Fig. 6C**

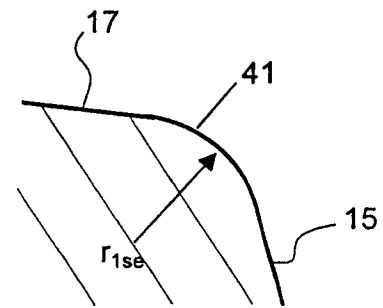


**Fig. 6D**

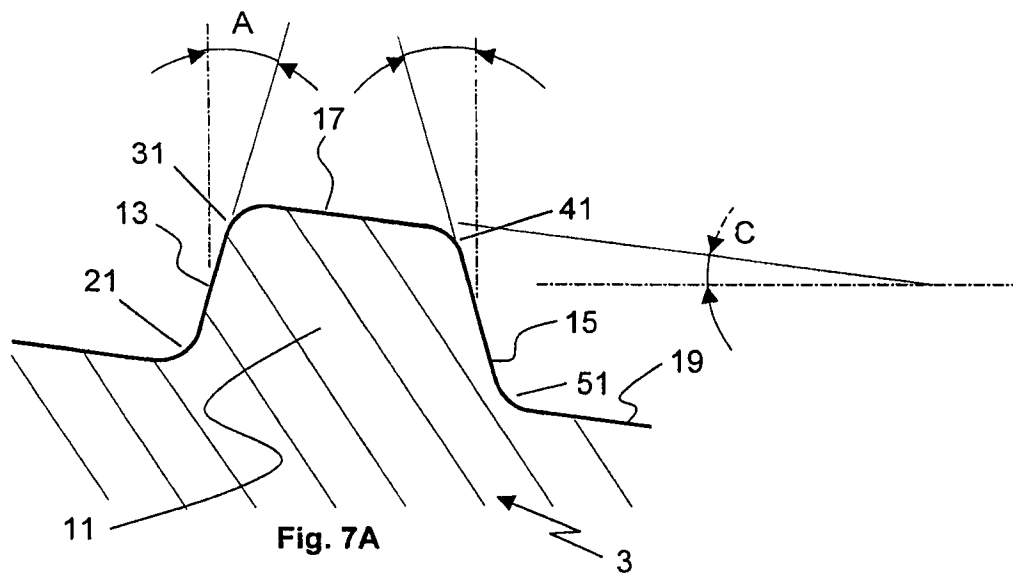
7/13



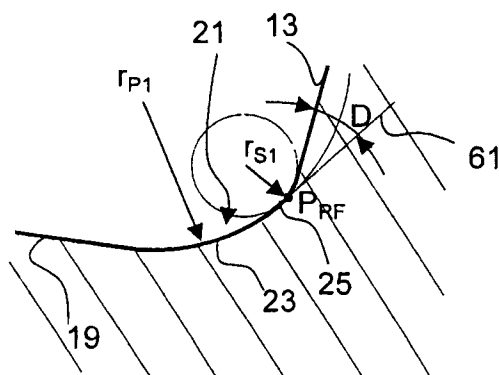
**Fig. 7B**



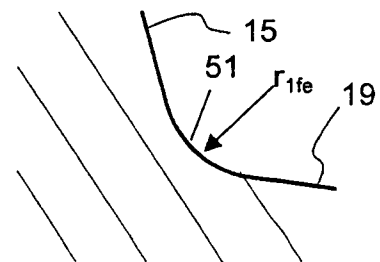
**Fig. 7D**



**Fig. 7A**



**Fig. 7C**



**Fig. 7E**

8/13

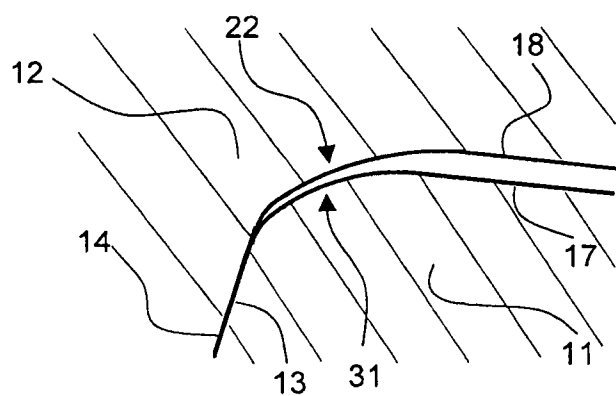


Fig. 8B

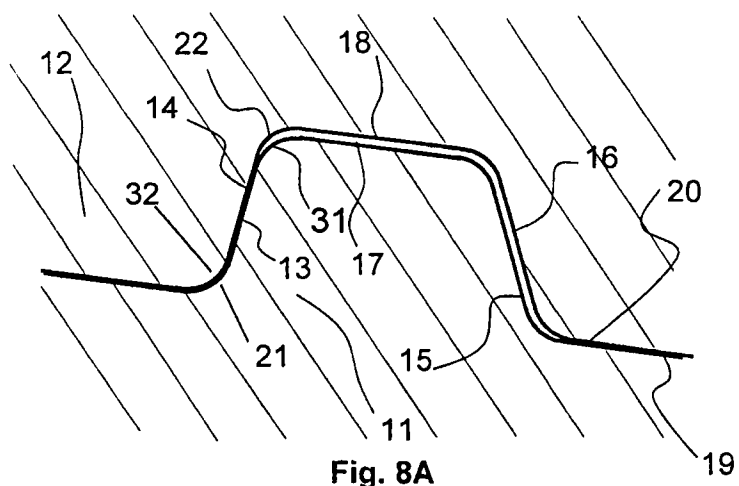


Fig. 8A

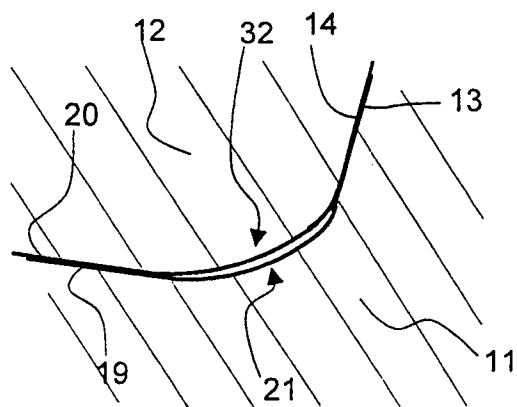


Fig. 8C

9/13

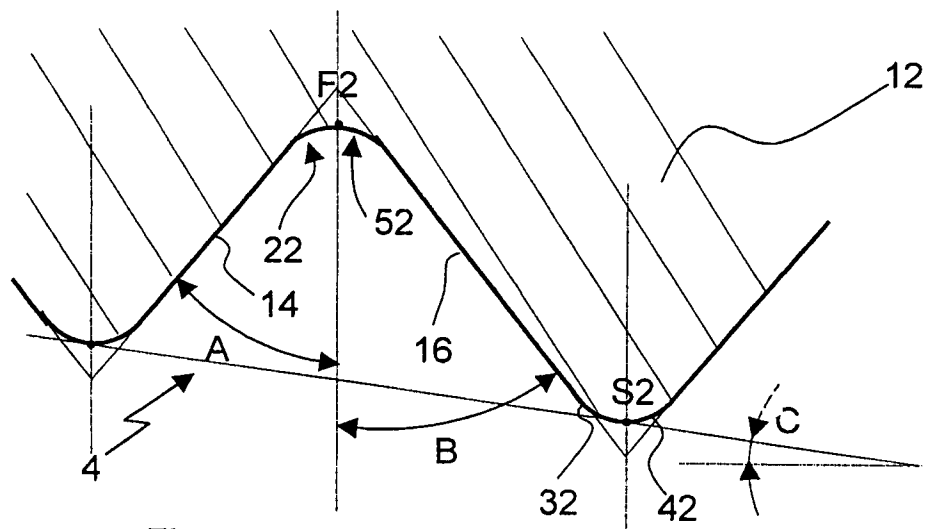
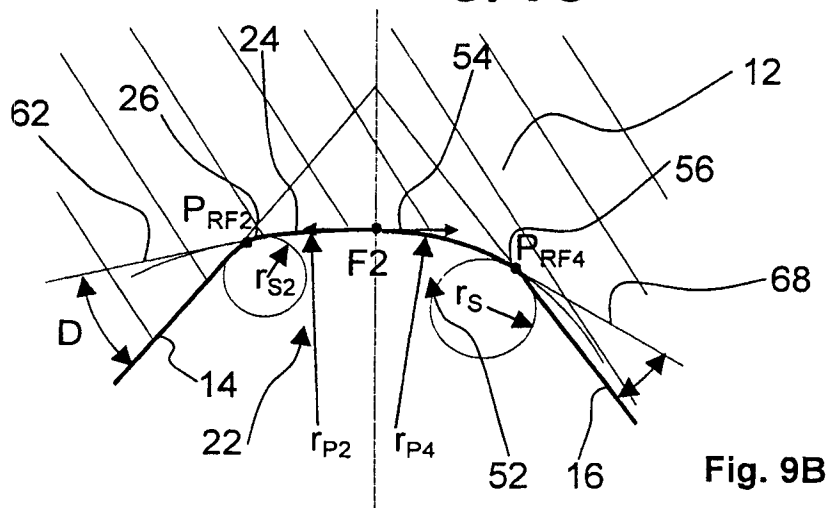


Fig. 9A

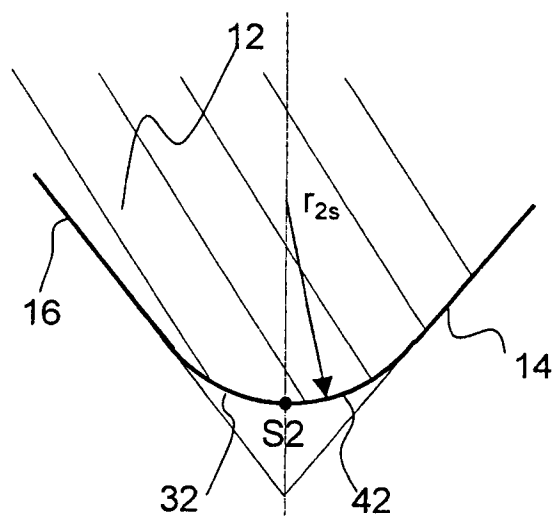
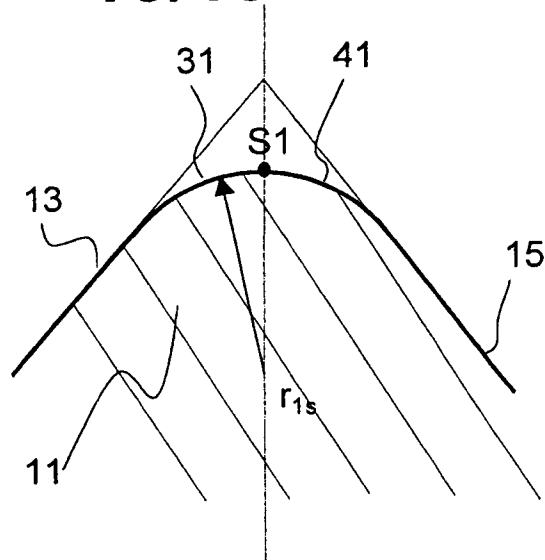


Fig. 9C

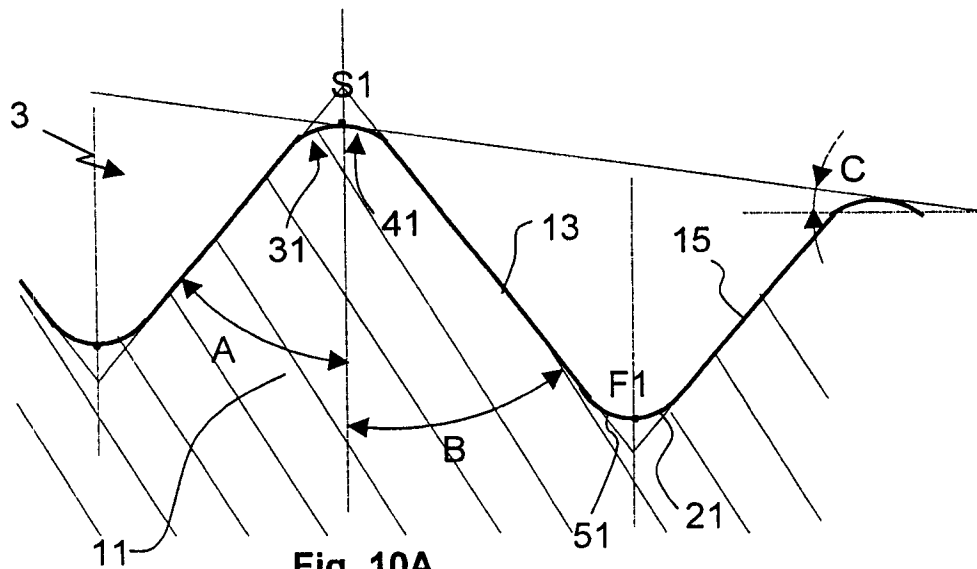


10/13

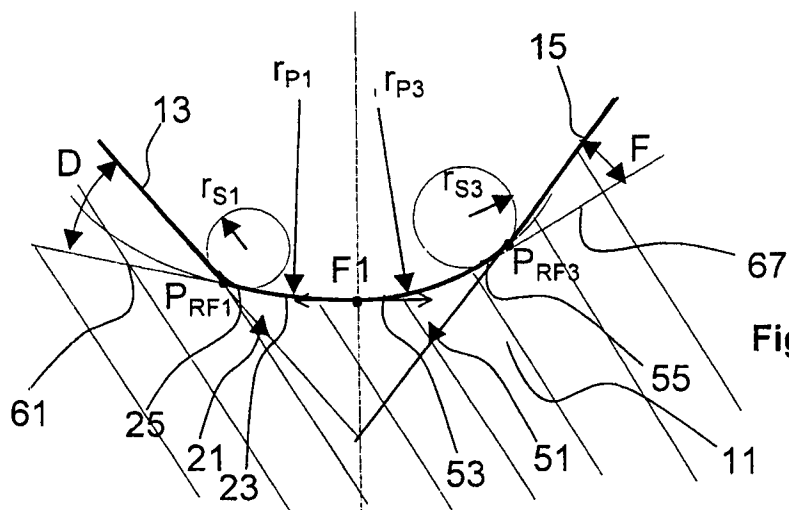
**Fig. 10B**



**Fig. 10A**



**Fig. 10C**



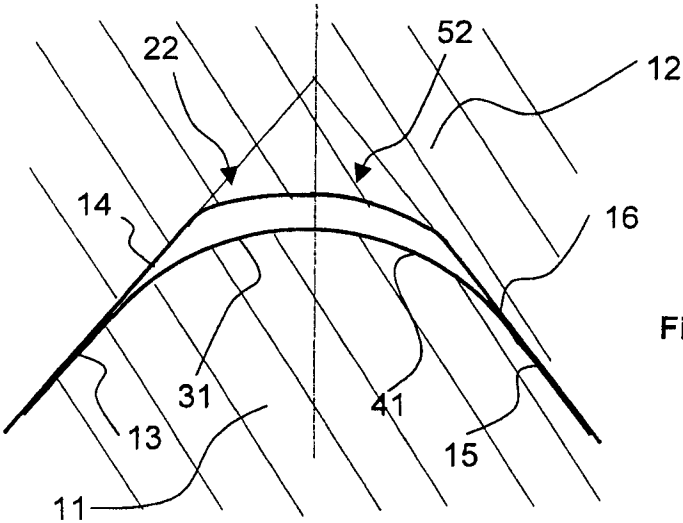


Fig. 11B

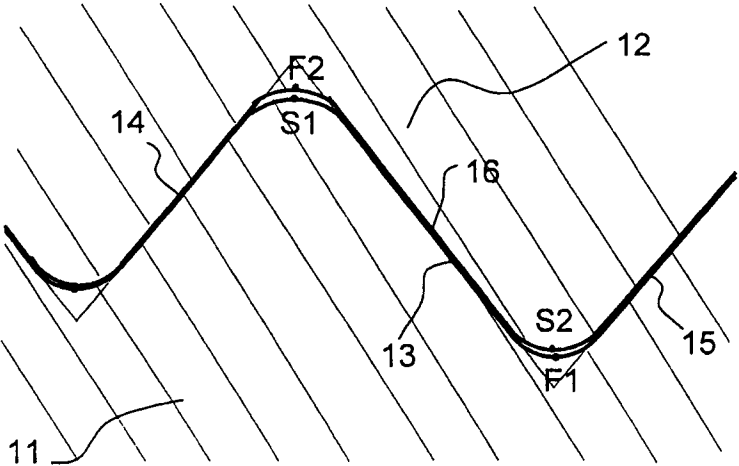


Fig. 11A

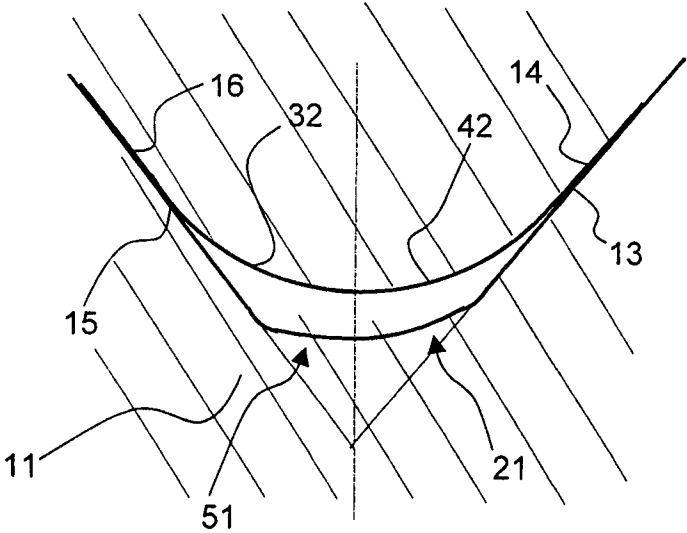


Fig. 11C

12/13

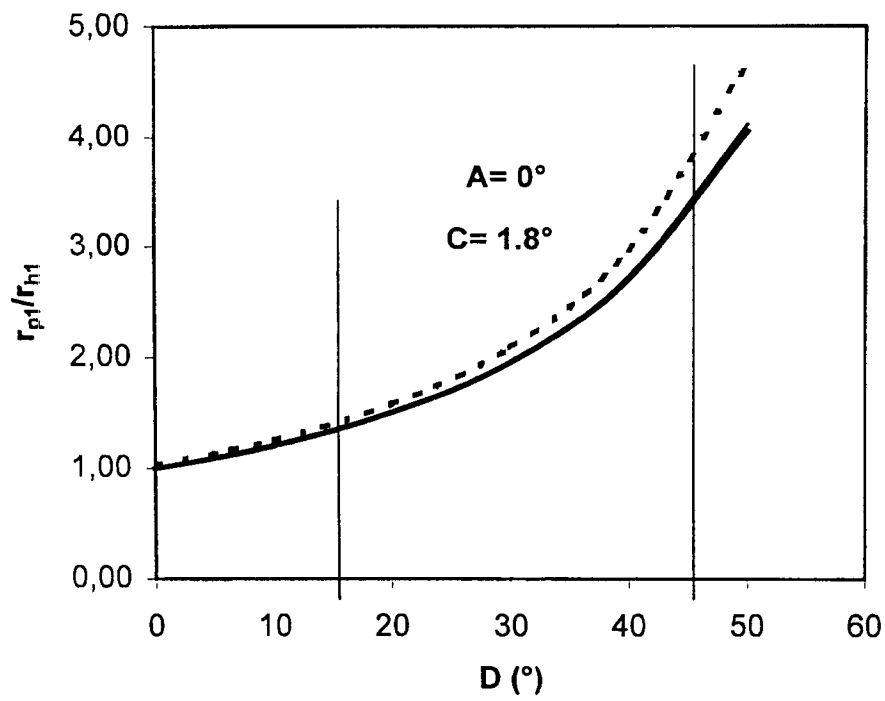


fig 12

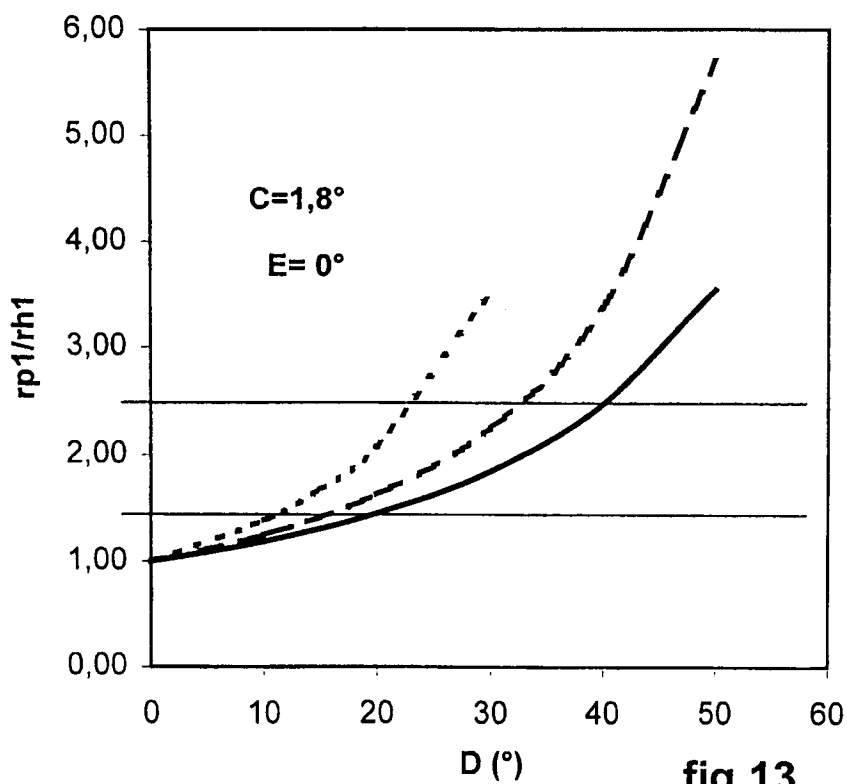


fig 13

13/13

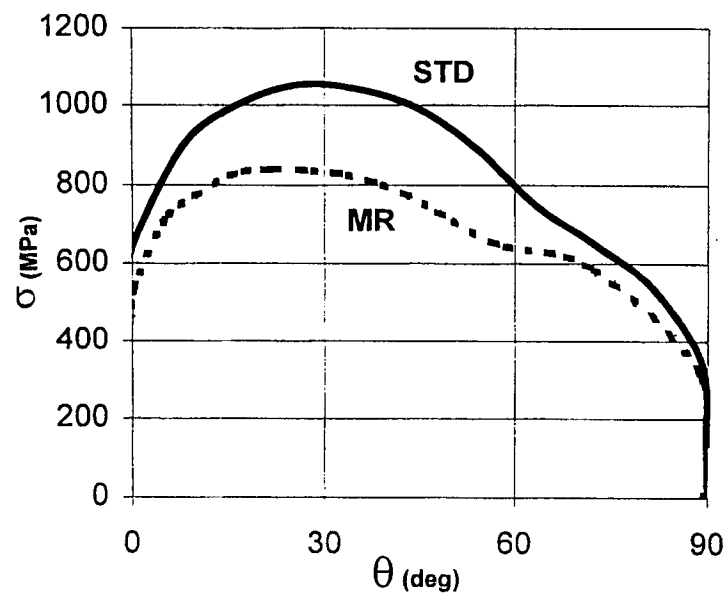
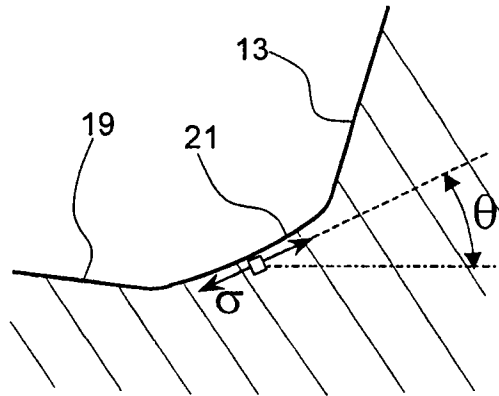


Fig.14

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/FR 01/00911

## A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC 7 F16L15/06

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

## B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 F16L E21B

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

## C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	WO 99 08034 A (MARUBENI TUBULARS INC ;BANKER EDWARD O (US); KLEMENTICH ERICH F (U) 18 February 1999 (1999-02-18) figures 4A-8A ---	1-15
A	US 4 549 754 A (SAUNDERS DONNA D ET AL) 29 October 1985 (1985-10-29) cited in the application figures 5-10 ---	1-15
A	US 5 931 511 A (BUSTER JERRY L ET AL) 3 August 1999 (1999-08-03) cited in the application figures 2,3 -----	1-15



Further documents are listed in the continuation of box C.



Patent family members are listed in annex.

### \* Special categories of cited documents :

- \*A\* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- \*E\* earlier document but published on or after the international filing date
- \*L\* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- \*O\* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- \*P\* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

- \*T\* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
- \*X\* document of particular relevance: the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
- \*Y\* document of particular relevance: the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.
- \*G\* document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

20 July 2001

Date of mailing of the international search report

26/07/2001

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Budtz-Olsen, A

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No

PCT/FR 01/00911

Patent document cited in search report	Publication date	Patent family member(s)	Publication date
WO 9908034 A	18-02-1999	AU 8778098 A	01-03-1999
US 4549754 A	29-10-1985	DE 3426725 A	23-01-1986
		FR 2586749 A	06-03-1987
		GB 2161563 A,B	15-01-1986
US 5931511 A	03-08-1999	AU 7249298 A	27-11-1998
		BR 9809201 A	19-06-2001
		EP 0979369 A	16-02-2000
		NO 995320 A	30-12-1999
		WO 9850720 A	12-11-1998

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

De .de Internationale No

PCT/FR 01/00911

## A. CLASSEMENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE

CIB 7 F16L15/06

Selon la classification internationale des brevets (CIB) ou à la fois selon la classification nationale et la CIB

## B. DOMAINES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTE

Documentation minimale consultée (système de classification suivi des symboles de classement)

CIB 7 F16L E21B

Documentation consultée autre que la documentation minimale dans la mesure où ces documents relèvent des domaines sur lesquels a porté la recherche

Base de données électronique consultée au cours de la recherche internationale (nom de la base de données, et si réalisable, termes de recherche utilisés)

## C. DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie *	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
A	WO 99 08034 A (MARUBENI TUBULARS INC ;BANKER EDWARD O (US); KLEMENTICH ERICH F (U) 18 février 1999 (1999-02-18) figures 4A-8A ---	1-15
A	US 4 549 754 A (SAUNDERS DONNA D ET AL) 29 octobre 1985 (1985-10-29) cité dans la demande figures 5-10 ---	1-15
A	US 5 931 511 A (BUSTER JERRY L ET AL) 3 août 1999 (1999-08-03) cité dans la demande figures 2,3 -----	1-15

☐ Voir la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents

☒ Les documents de familles de brevets sont indiqués en annexe

\* Catégories spéciales de documents cités:

- \*A\* document définissant l'état général de la technique, non considéré comme particulièrement pertinent
- \*E\* document antérieur, mais publié à la date de dépôt international ou après cette date
- \*L\* document pouvant jeter un doute sur une revendication de priorité ou cité pour déterminer la date de publication d'une autre citation ou pour une raison spéciale (telle qu'indiquée)
- \*O\* document se référant à une divulgation orale, à un usage, à une exposition ou tous autres moyens
- \*P\* document publié avant la date de dépôt international, mais postérieurement à la date de priorité revendiquée

- \*T\* document ultérieur publié après la date de dépôt international ou la date de priorité et n'appartenant pas à l'état de la technique pertinent, mais cité pour comprendre le principe ou la théorie constituant la base de l'invention
- \*X\* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme nouvelle ou comme impliquant une activité inventive par rapport au document considéré isolément
- \*Y\* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme impliquant une activité inventive lorsque le document est associé à un ou plusieurs autres documents de même nature, cette combinaison étant évidente pour une personne du métier
- \*G\* document qui fait partie de la même famille de brevets

Date à laquelle la recherche internationale a été effectivement achevée

20 juillet 2001

Date d'expédition du présent rapport de recherche internationale

26/07/2001

Nom et adresse postale de l'administration chargée de la recherche internationale

Office Européen des Brevets, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Fonctionnaire autorisé

Budtz-Olsen, A

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Renseignements relatifs aux membres de familles de brevets

De l'Office de Internationale No

PCT/FR 01/00911

Document brevet cité au rapport de recherche	Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
WO 9908034 A	18-02-1999	AU 8778098 A	01-03-1999
US 4549754 A	29-10-1985	DE 3426725 A	23-01-1986
		FR 2586749 A	06-03-1987
		GB 2161563 A, B	15-01-1986
US 5931511 A	03-08-1999	AU 7249298 A	27-11-1998
		BR 9809201 A	19-06-2001
		EP 0979369 A	16-02-2000
		NO 995320 A	30-12-1999
		WO 9850720 A	12-11-1998